

**R-функции  
в математическом  
моделировании геометрических  
объектов и  
физических полей**

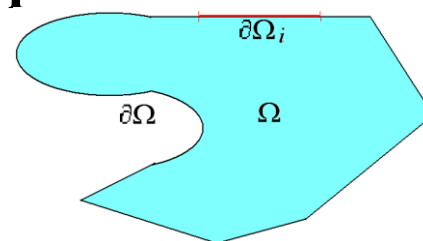
**к.ф.-м.н., доц.  
Максименко-Шейко К.В.**

В период формирования информационного общества **математическое моделирование** можно рассматривать как один из методов познания реального мира, как **интеллектуальное ядро быстро развивающихся информационных технологий**.

*Совокупность понятий и отношений, выраженных при помощи системы математических символов, уравнений, обозначений и отражающих некоторые свойства изучаемого объекта, и называют математической моделью этого объекта.*

**Математическими моделями физических полей** (гидро-аэродинамических, температурных, электромагнитных, магнитогидродинамических, силовых и др.) **являются краевые задачи математической физики в областях сложной формы.**

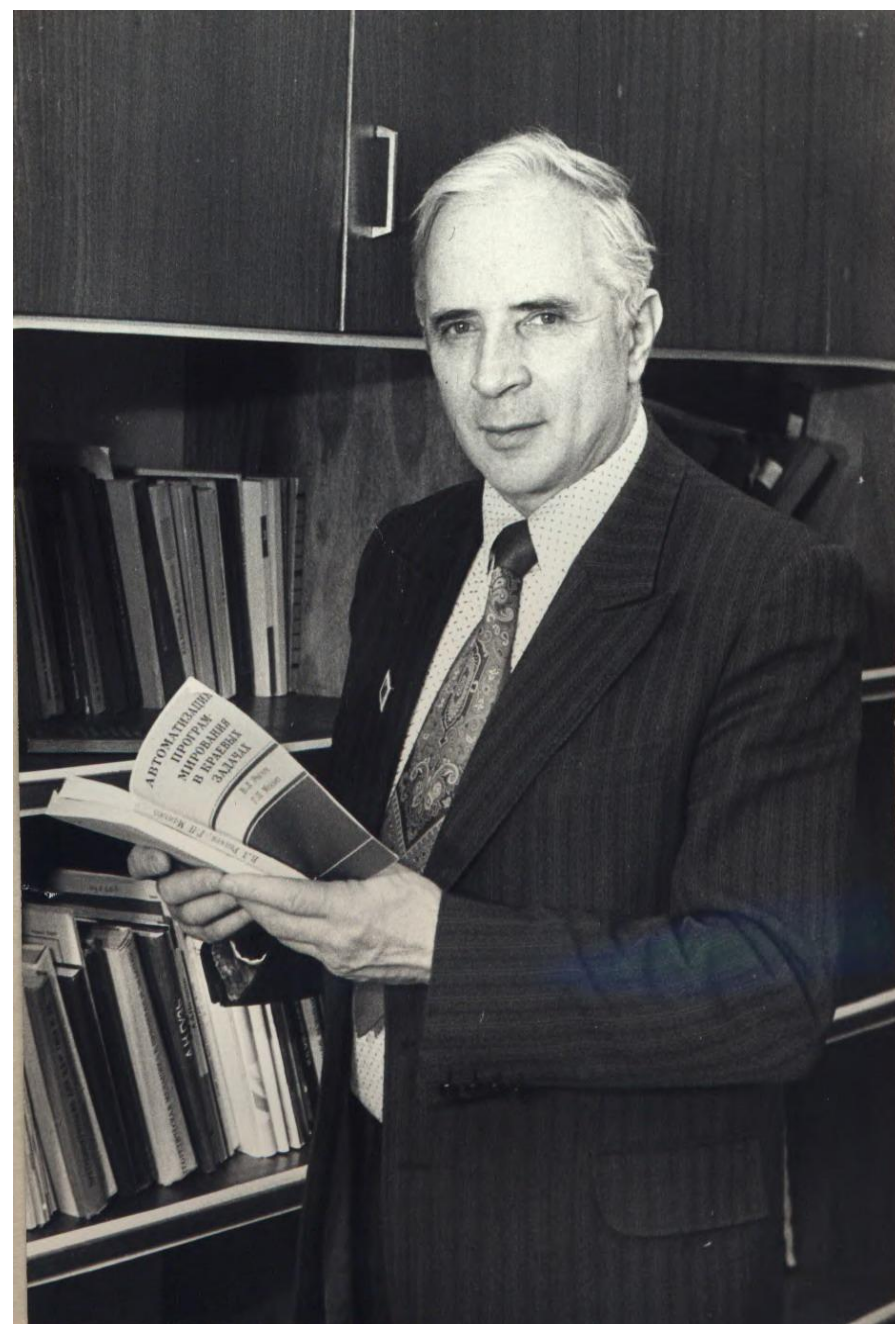
$$\begin{cases} Au = f & \text{в области } \Omega \\ L_i u \Big|_{\partial\Omega_i} = \varphi_i, & i = 1, \dots, N \end{cases}$$



Два разнородных вида информации: **аналитическая** (  $A$  и  $L_i$ ,  $f$  и  $\varphi_i$  ) и **геометрическая** (форма  $\Omega$  и  $\partial\Omega_i$  ).

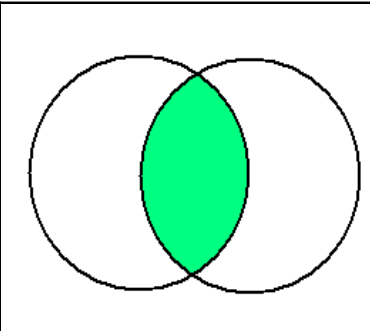
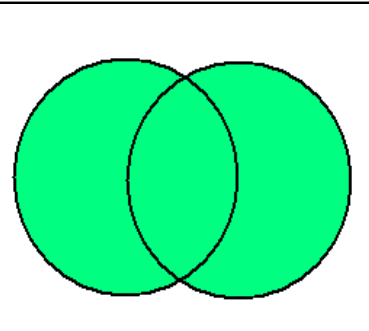
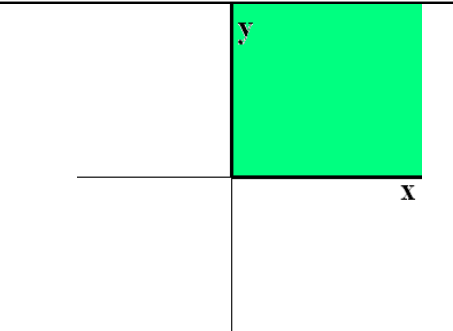
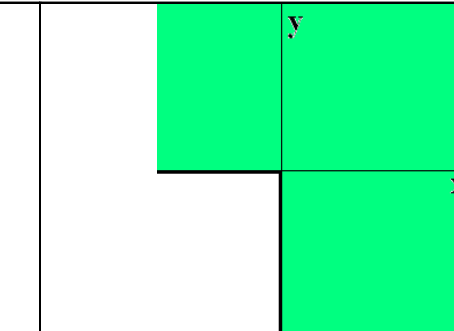


**Рене Декарт (1596 – 1650)**



**В.Л. Рвачев (1926 – 2005)**

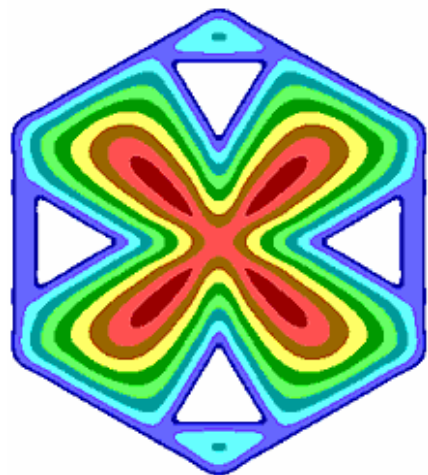
## R-функции

|            |            |   |  |   |   |     |     |
|------------|------------|---|--|---|---|-----|-----|
|            |            |  |  |  |  |     |     |
| $\Sigma_1$ | $\Sigma_2$ | $\Sigma_1 \cap \Sigma_2$  | $\Sigma_1 \cup \Sigma_2$   | $x \wedge_0 y = x + y - \sqrt{x^2 + y^2}$   | $x \vee_0 y = x + y + \sqrt{x^2 + y^2}$   | $x$ | $y$ |
| 1          | 1          | 1   | 1  | +   | +   | +   | +   |
| 1          | 0          | 0   | 1  | —   | +   | +   | —   |
| 0          | 1          | 0   | 1  | —   | +   | —   | +   |
| 0          | 0          | 0   | 0  | —   | —   | —   | —   |

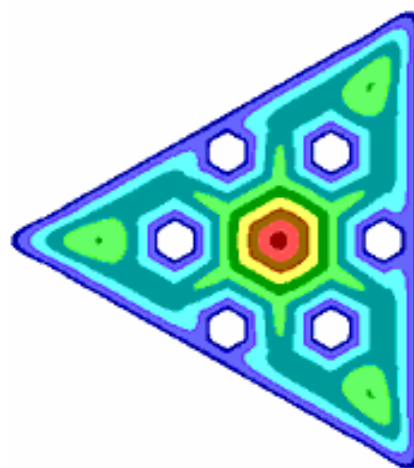
**Определение.** Пусть  $S_2(t) \equiv (t \geq 0), t \in R^1$ , —предикат, принимающий значения 1 при  $t \geq 0$  и 0 при  $t < 0$ . Тогда функция  $f(x_1, \dots, x_m): E^m \rightarrow E$  **называется R-функцией**, если существует такая булева функция  $F(X_1, \dots, X_m)$ , что  $S_2(f(x_1, \dots, x_m)) \equiv F(S_2(x_1), \dots, S_2(x_m))$ .

Функция  $f(x_1, \dots, x_m)$  называется R-функцией, если булев знак этой функции равен булевой функции булевых знаков аргументов  $x_1, \dots, x_m$ .

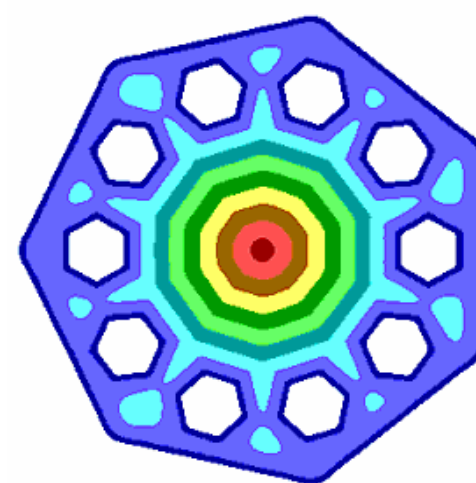
## Геометрические объекты — правильные многоугольники



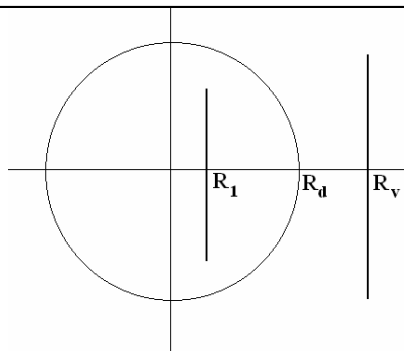
$$n_b = 6, \quad n_o = 3, \quad n_d = 4.$$



$$n_b = 3, \quad n_o = 6, \quad n_d = 6.$$



$$n_b = 7, \quad n_o = 6, \quad n_d = 10.$$



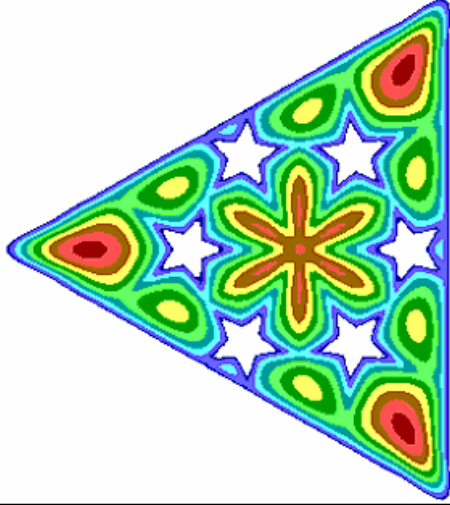
$$\sigma_1 \equiv x - R_1; \quad \sigma_2 \equiv R_v - x; \quad \omega_t \equiv r_1 \cos \mu_1 - R_1 = 0, \quad r_1 = \sqrt{x_s^2 + y_s^2}; \quad \begin{cases} x_s = r \cos \mu_d - R_d; \\ y_s = r \sin \mu_d \end{cases};$$

$$\mu_d = \frac{8}{n_d \pi} \sum_k (-1)^{k+1} \frac{\sin \left[ (2k-1) \frac{n_d \theta}{2} \right]}{(2k-1)^2}; \quad \mu_1 = \frac{8}{n_o \pi} \sum_k (-1)^{k+1} \frac{\sin \left[ (2k-1) \frac{n_o \theta_1}{2} \right]}{(2k-1)^2}; \quad \theta_1 = \frac{1 - \text{sign}(x_s)}{2} \pi + \arctg \frac{y_s}{x_s}$$

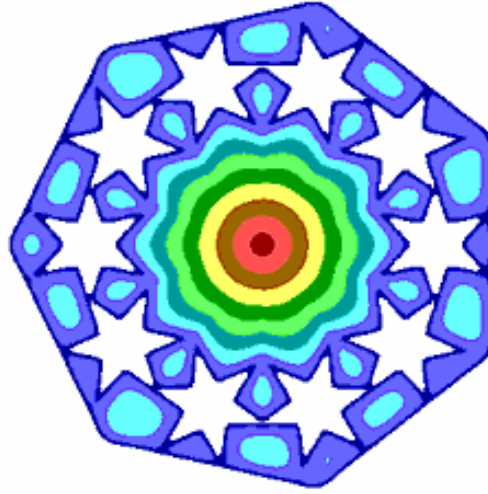
$$\omega_v \equiv R_v - r \cos \mu_v = 0, \quad \mu_v = \frac{8}{n_b \pi} \sum_k (-1)^{k+1} \frac{\sin \left[ (2k-1) \frac{n_b \theta}{2} \right]}{(2k-1)^2}, \quad r = \sqrt{x^2 + y^2}. \quad \boxed{\omega \equiv \omega_v \wedge_0 \omega_t = 0} \text{ —}$$

шестипараметрическое  $(n_o, n_b, n_d, R_1, R_d, R_v)$  семейство кривых.

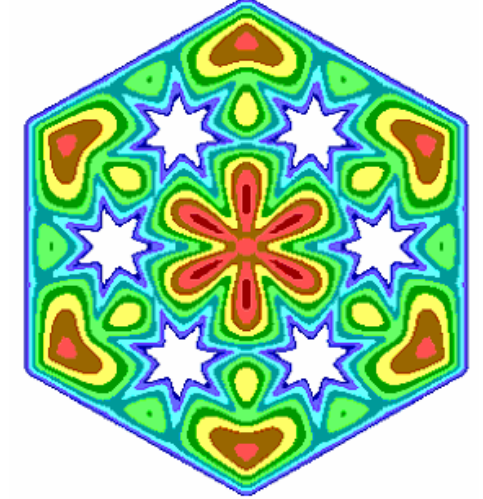
## Геометрические объекты — правильные многоугольники



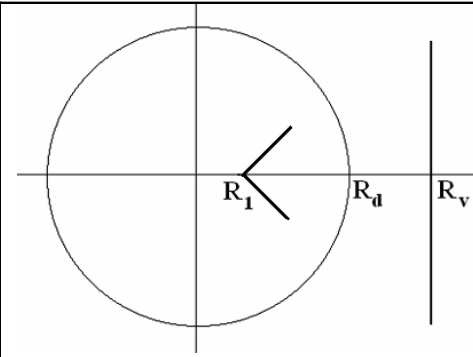
$$n_b = 3, \quad n_o = 5, \quad n_d = 6.$$



$$n_b = 7, \quad n_o = 6, \quad n_d = 10.$$



$$n_b = 6, \quad n_o = 7, \quad n_d = 6.$$



$$\sigma_1 \equiv -y + k(x - R_1) \geq 0, \quad \sigma_2 \equiv y - k(-x + R_1) \geq 0, \quad k = \frac{10 \sin(\pi/n_o)}{10 \cos(\pi/n_o) - 4}, \quad \sigma_3 \equiv R_v - x \geq 0$$

$$\omega_t \equiv (-r_1 \sin \mu_1 + k(r_1 \cos \mu_1 - R_1)) \wedge_0 (r_1 \sin \mu_1 - k(-r_1 \cos \mu_1 + R_1)) = 0, \quad r_1 = \sqrt{x_s^2 + y_s^2};$$

$$\begin{cases} x_s = r \cos \mu_d - R_d \\ y_s = r \sin \mu_d \end{cases}; \quad \mu_d = \frac{8}{n_d \pi} \sum_k (-1)^{k+1} \frac{\sin \left[ (2k-1) \frac{n_d \theta}{2} \right]}{(2k-1)^2}; \quad \mu_1 = \frac{8}{n_o \pi} \sum_k (-1)^{k+1} \frac{\sin \left[ (2k-1) \frac{n_o \theta_1}{2} \right]}{(2k-1)^2};$$

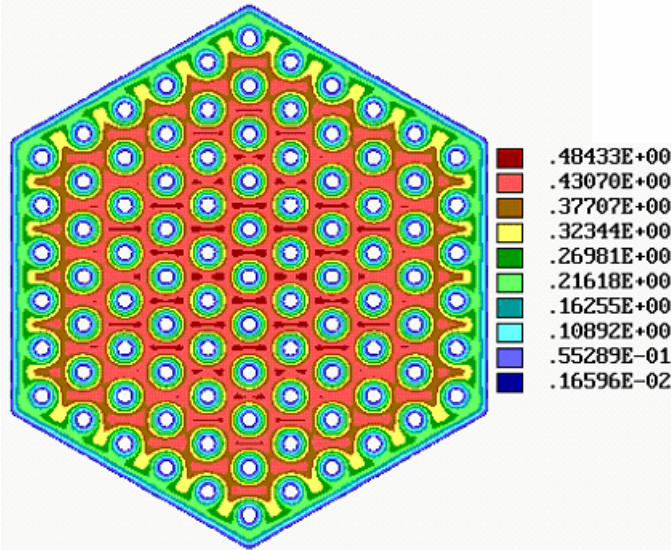
$$\theta_1 = \frac{1 - \text{sign}(x_s)}{2} \pi + \arctg \frac{y_s}{x_s}; \quad \omega_v \equiv R_v - r \cos \mu_v = 0, \quad \text{где } \mu_v = \frac{8}{n_b \pi} \sum_k (-1)^{k+1} \frac{\sin \left[ (2k-1) \frac{n_b \theta}{2} \right]}{(2k-1)^2}, \quad r = \sqrt{x^2 + y^2}.$$

$\boxed{\omega \equiv \omega_v \wedge_0 \omega_t = 0}$  — шестипараметрическое  $(n_o, n_b, n_d, R_1, R_d, R_v)$  семейство кривых.



# Геометрические объекты, обладающие симметрией

## Поперечный разрез топливной кассеты



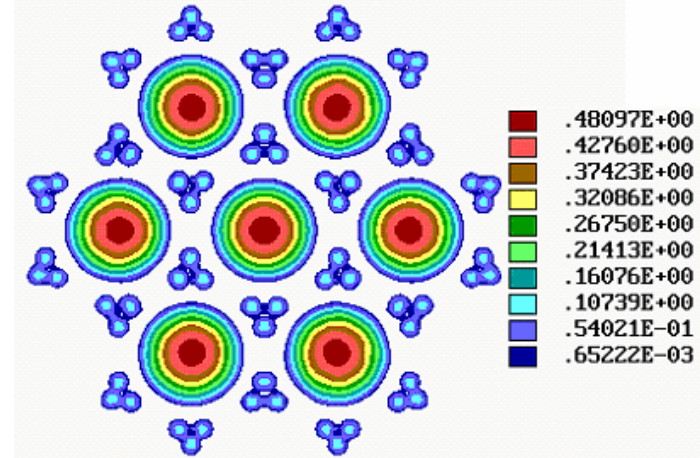
$$\omega \equiv f_b \wedge_0 (\overline{f_1 \vee_0 f_2}) = 0$$

$$f_b = r_k - x_1 \geq 0$$

$$f_1 = R^2 - \mu_x^2 - \mu_y^2 \geq 0$$

$$f_2 = R^2 - \mu_{x1}^2 - \mu_{y1}^2 \geq 0$$

## Кристаллическая структура редкоземельных металлоорганических соединений, используемых при хранении водорода



$$\omega \equiv f_1 \vee_0 f_2 = 0$$

$$x_1 = r \cos \mu_1; \mu_1 = \frac{8}{n_0 \pi} \sum_k (-1)^{k+1} \frac{\sin \left[ (2k-1) \frac{n_0 \theta}{2} \right]}{(2k-1)^2}.$$

$$\mu_x = \frac{4h_x}{\pi^2} \sum_k (-1)^{k+1} \frac{\sin \left[ (2k-1) \frac{\pi x}{h_x} \right]}{(2k-1)^2}, \mu_y = \frac{4h_y}{\pi^2} \sum_k (-1)^{k+1} \frac{\sin \left[ (2k-1) \frac{\pi y}{h_y} \right]}{(2k-1)^2},$$

$$\mu_{x1} = \frac{4h_x}{\pi^2} \sum_k (-1)^{k+1} \frac{\sin \left[ \frac{(2k-1)\pi(x-h_x/2)}{h_x} \right]}{(2k-1)^2}, \mu_{y1} = \frac{4h_y}{\pi^2} \sum_k (-1)^{k+1} \frac{\sin \left[ \frac{(2k-1)\pi(y-h_y/2)}{h_y} \right]}{(2k-1)^2}.$$

$$f_1 = (r_1^2 - x^2 - y^2 - z^2) \vee_0 (r_1^2 - x_1^2 - y_1^2 - z^2) \geq 0, \begin{cases} x_1 = \rho \cos \mu_1 - r_{k1} \\ y_1 = \rho \sin \mu_1 \end{cases}$$

$$\mu_1 = \frac{8}{n_0 \pi} \sum_k (-1)^{k+1} \frac{\sin \left[ (2k-1) \frac{n_0 \theta}{2} \right]}{(2k-1)^2}, \mu_2 = \frac{8}{n_0 \pi} \sum_k (-1)^{k+1} \frac{\sin \left[ \frac{(2k-1)n_0(\theta_1 - \pi/2)}{2} \right]}{(2k-1)^2}$$

$$f_2 = \left( r_2^2 - \left( x_2 - 2r_2 \cos \frac{\pi}{6} \right)^2 - y_2^2 - z^2 \right) \vee_0 \left( r_2^2 - x_2^2 - (y_2 + r_2)^2 - z^2 \right) \vee_0$$

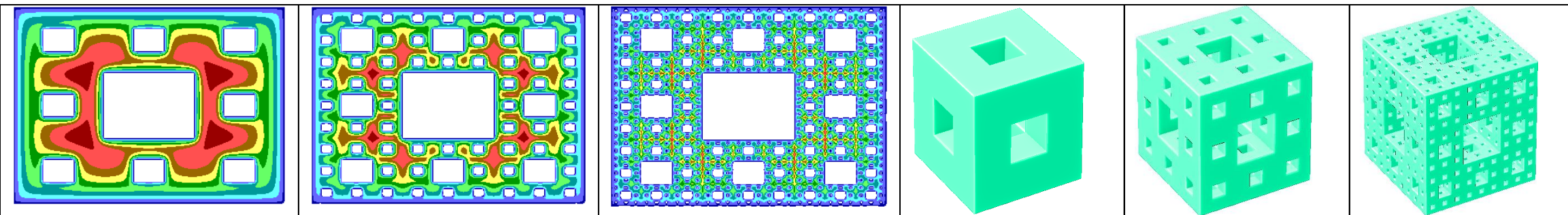
$$\vee_0 \left( r_2^2 - x_2^2 - (y_2 - r_2)^2 - z^2 \right) \geq 0,$$

$$\begin{cases} x_2 = \rho_1 \cos \mu_2 - r_{k2} \\ y_2 = \rho_1 \sin \mu_2 \end{cases}, \begin{cases} \rho_1 = \sqrt{x_1^2 + y_1^2} \\ \theta_1 = \arctg \frac{y_1}{x_1} \end{cases}$$

## R-функции в фрактальной геометрии

**Ковер Серпинского.**  $\omega_0 = f_1 \wedge_0 f_2 \geq 0, \omega_1(x, y) = \frac{\overline{\omega_0(3x, 3y)}}{3} \geq 0, \omega_k(x, y) = \frac{\omega_{k-1}(3\mu_{hx}, 3\mu_{hy})}{3} \geq 0 (k = 2, 3, \dots), f_1 = \frac{a^2 - x^2}{2a} \geq 0, f_2 = \frac{b^2 - y^2}{2b} \geq 0,$

$$\mu_{hx} = \frac{h_x}{\pi} \arcsin\left(\sin \frac{\pi x}{h_x}\right), \mu_{hy} = \frac{h_y}{\pi} \arcsin\left(\sin \frac{\pi y}{h_y}\right), h_x = \frac{2a}{3}, h_y = \frac{2b}{3}. \quad \boxed{\omega_0(x, y) \wedge_0 \omega_1(x, y) \wedge_0 \omega_2(x, y) \wedge_0 \dots \wedge_0 \omega_k(x, y) \geq 0}.$$



*Ковер Серпинского.*

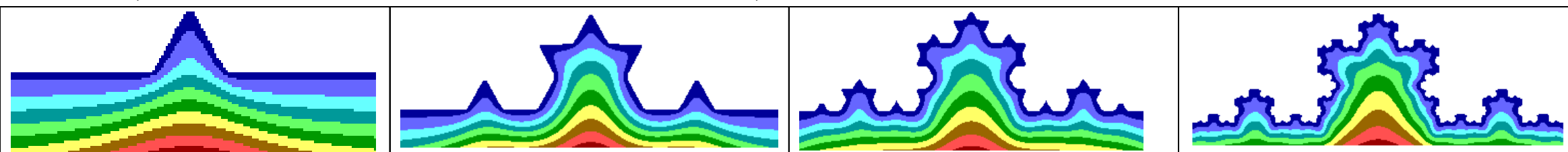
*Губка Менгера* — трехмерный аналог ковра Серпинского.

**Кривая Коха.**  $\omega_0 = -y \geq 0; \omega_1 = \omega_0 \vee_0 (f_1 \wedge_0 f_2) \geq 0; f_1 = \frac{1}{2}(x\sqrt{3} - y + a\sqrt{3}) \geq 0; f_2 = \frac{1}{2}(-x\sqrt{3} - y + a\sqrt{3}) \geq 0;$

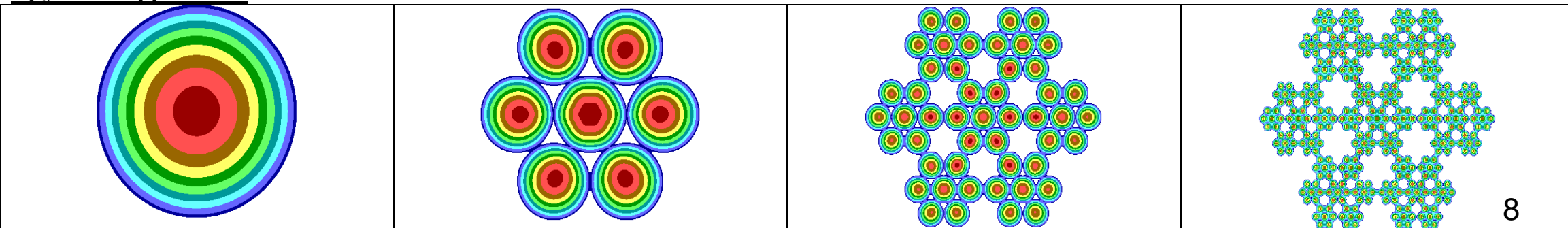
$$\omega_{21} = \omega_1(3(x+2a), 3y) \geq 0; \omega_{22} = \omega_1\left(3\left((x+a/2)0.5 + \left(y - \frac{a\sqrt{3}}{2}\right)\sqrt{3}/2\right), 3\left(-(x+a/2)\sqrt{3}/2 + \left(y - \frac{a\sqrt{3}}{2}\right)0.5\right)\right) \geq 0;$$

$$\omega_2 = (\omega_{21}(x, y) \vee_0 \omega_{22}(x, y)) \wedge_0 (\omega_{21}(-x, y) \vee_0 \omega_{22}(-x, y)) \geq 0; \omega_{k1} = \omega_{k-1}(3(x+2a), 3y) \geq 0;$$

$$\omega_{k2} = \omega_{k-1}\left(3\left(\frac{x+a/2}{2} + \left(y - \frac{a\sqrt{3}}{2}\right)\frac{\sqrt{3}}{2}\right), 3\left(-(x+a/2)\frac{\sqrt{3}}{2} + \left(y - \frac{a\sqrt{3}}{2}\right)\frac{1}{2}\right)\right) \geq 0; \omega_k = (\omega_{k1}(x, y) \vee_0 \omega_{k2}(x, y)) \wedge_0 (\omega_{k1}(-x, y) \vee_0 \omega_{k2}(-x, y)) \geq 0 \quad (k = 3, 4, \dots)$$

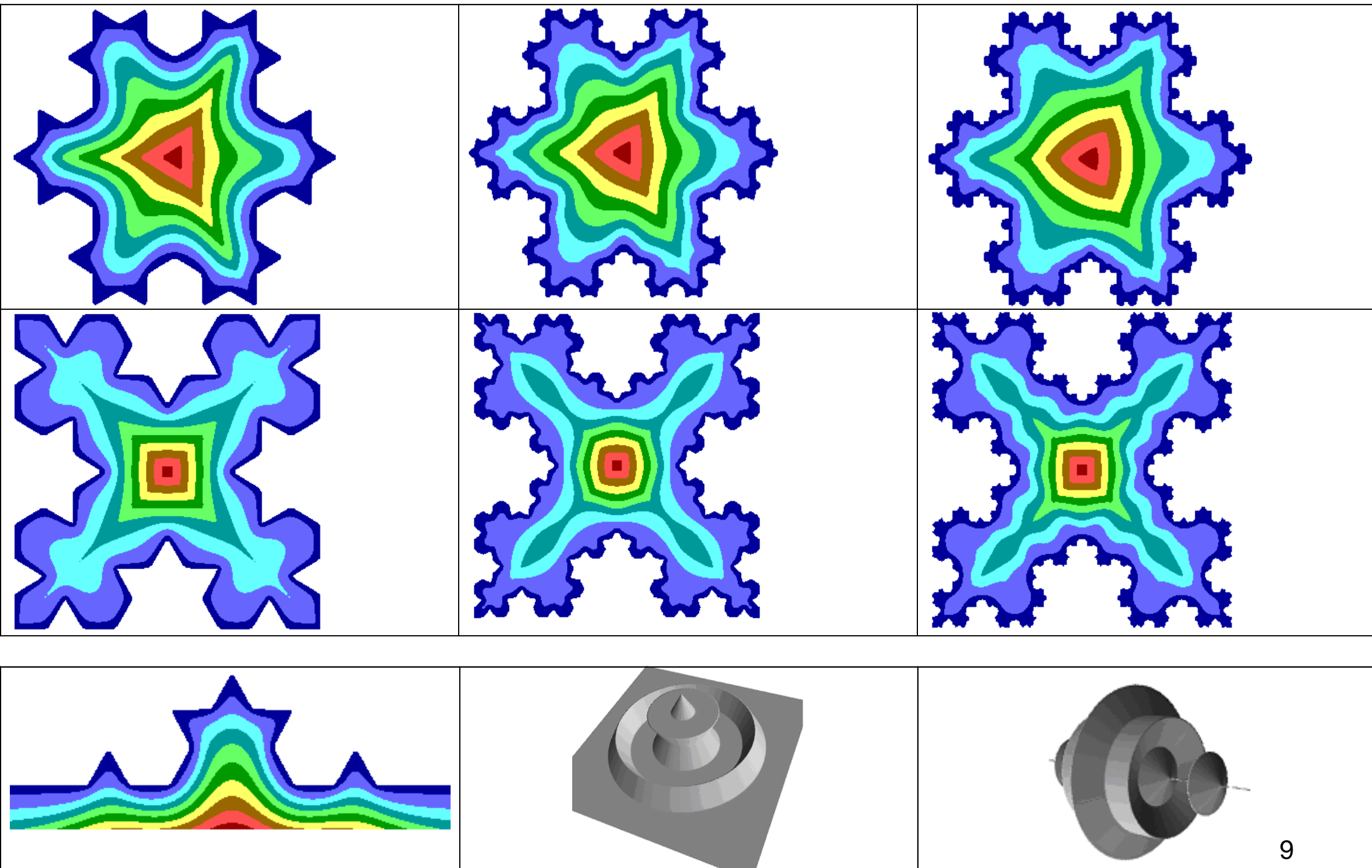


**Круговой фрактал**

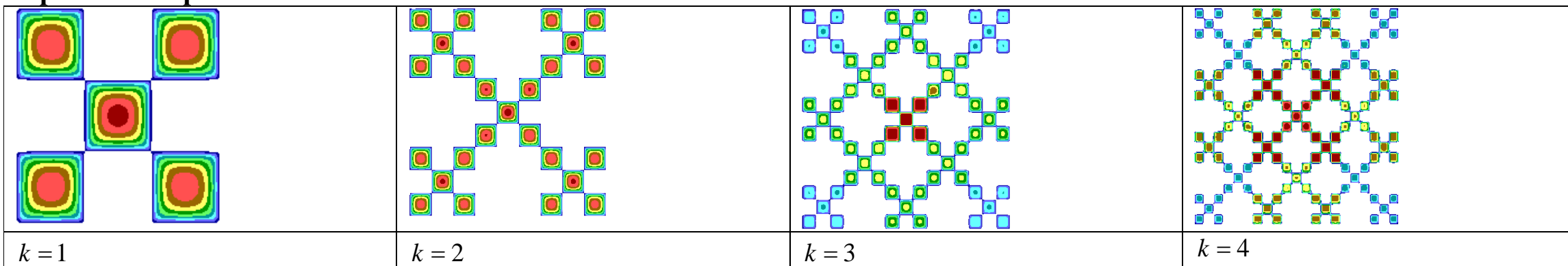




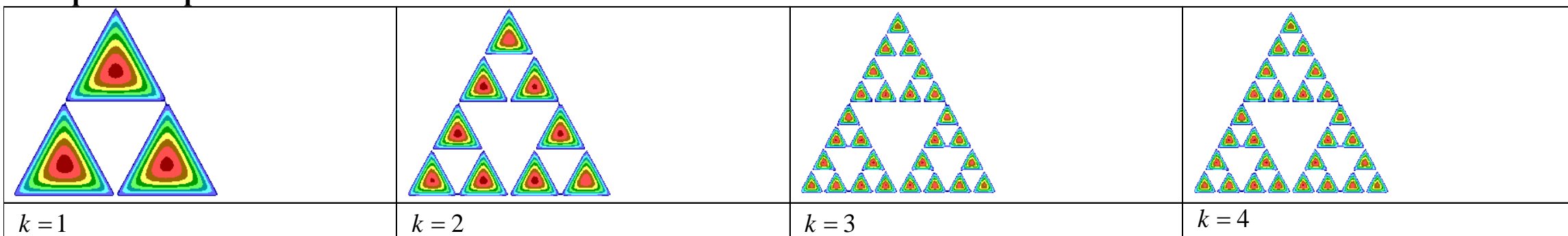
Остров и крест Коха.  $\omega S_k = \omega_k(r \sin \mu, r \cos \mu - R) \geq 0$ , где  $\mu(n\theta) = \frac{2}{n} \arcsin\left(\sin \frac{n\theta}{2}\right)$ ,  $r = \sqrt{x^2 + y^2}$ ,  $\theta = \arctg \frac{y}{x}$ .



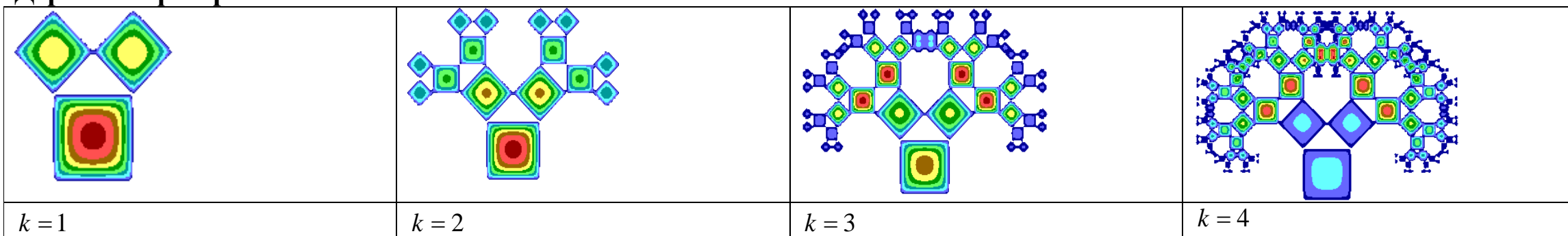
## Фрактал «коробка»



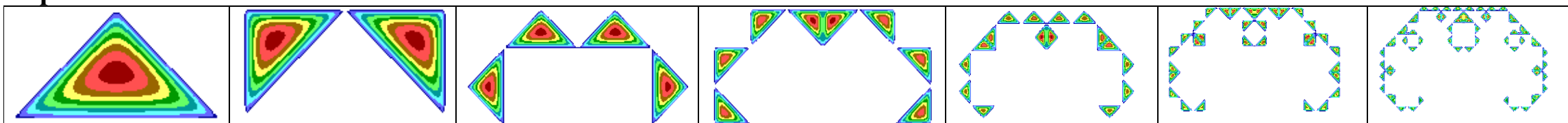
## Салфетка Серпинского

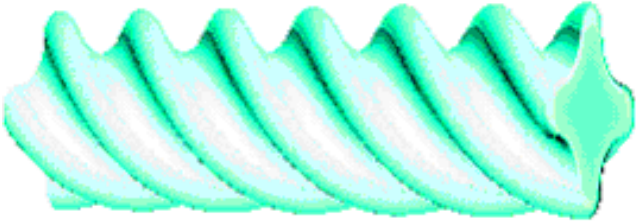
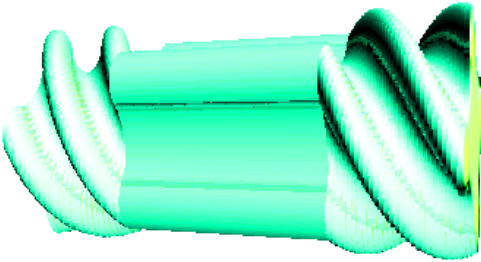
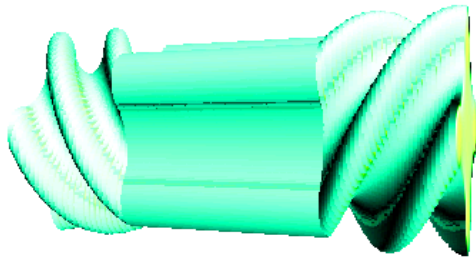
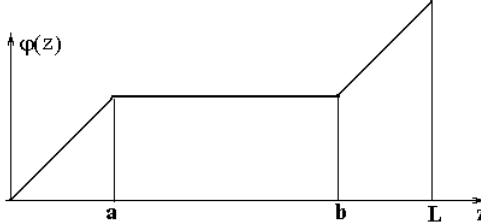
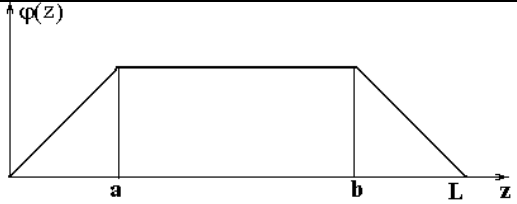
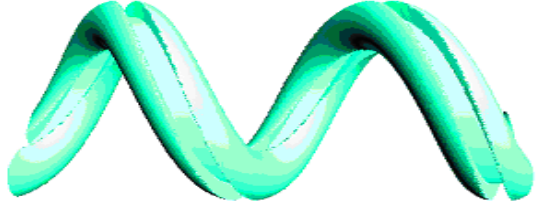
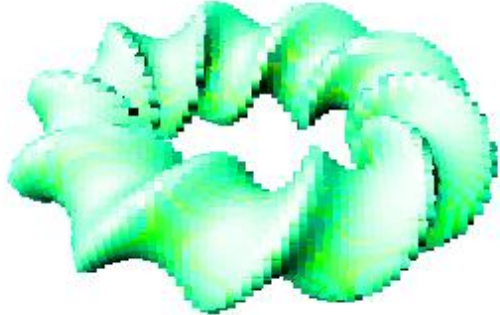


## Дерево Пифагора

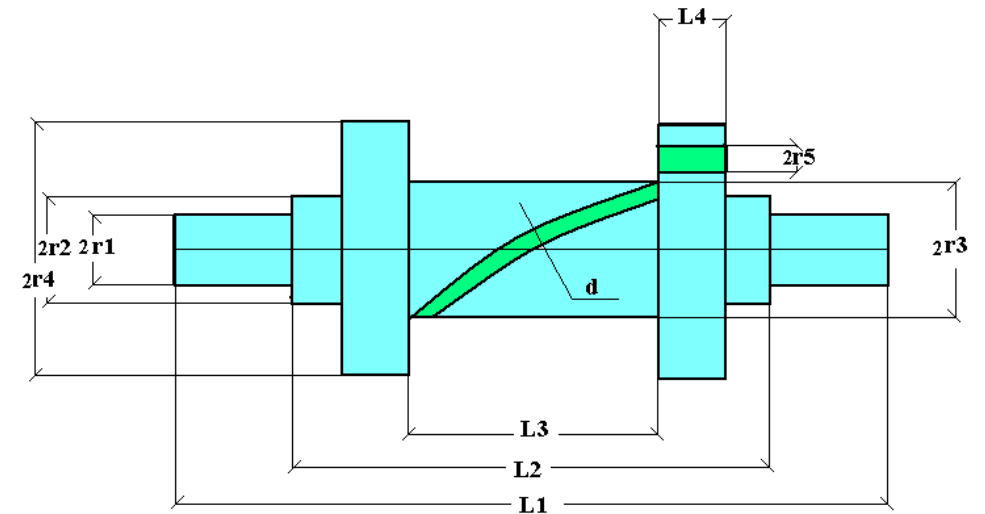
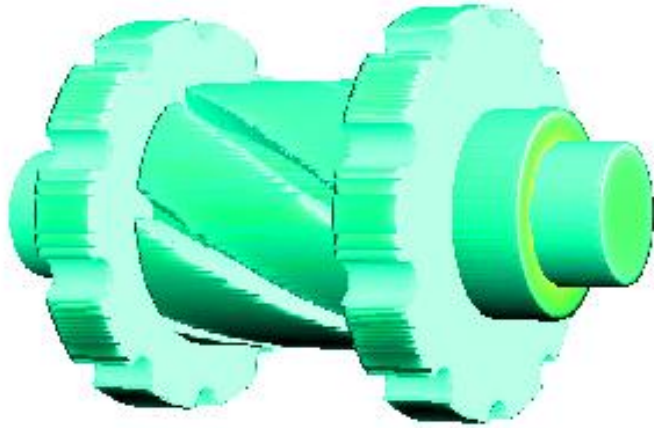


## Фрактал Леви



|  |   |   |
|--|---|---|
| <p><b>Скрученные цилиндры</b></p> $\begin{cases} x \Rightarrow x \cos \varphi(z) + y \sin \varphi(z) \\ y \Rightarrow y \cos \varphi(z) - x \sin \varphi(z) \end{cases}$   | $\varphi(z) = \alpha z$   | $\frac{\omega(\hat{x}, \hat{y})}{\sqrt{1 + \alpha^2 \left( \hat{y} \frac{\partial \omega}{\partial \hat{x}} - \hat{x} \frac{\partial \omega}{\partial \hat{y}} \right)^2}} = 0$ |
|    |   |    |
| $\varphi(z) = \alpha z$  |   |    |
| <p><b>Бесконечные змеевики.</b></p> $\begin{cases} x \Rightarrow \sqrt{x^2 + y^2} - c \\ y \Rightarrow z - \alpha \arctg \frac{y}{x} \end{cases}$  | $\frac{\omega(r, \hat{z})}{\sqrt{1 + \frac{\alpha^2}{r^2} \left( \frac{\partial \omega}{\partial \hat{z}} \right)^2}} = 0$                            |   |
| <p><b>Скрученные торы.</b></p> $\begin{cases} x \Leftarrow (r - R) \cos \frac{R\varphi}{h} + z \sin \frac{R\varphi}{h}; \\ y \Leftarrow -(r - R) \sin \frac{R\varphi}{h} + z \cos \frac{R\varphi}{h}; \end{cases}$ | $\omega \left( (r - R) \cos \frac{R\varphi}{h} + z \sin \frac{R\varphi}{h}, -(r - R) \sin \frac{R\varphi}{h} + z \cos \frac{R\varphi}{h} \right) = 0$ |    |

## Ступенчатый вал с двумя зубчатыми шкивами.



$$L_1 > L_2 > L_3 > L_4 \quad r_1 < r_2 < r_3 < r_4$$

$$W = ((f1 \vee_0 f2 \vee_0 Ws) \wedge_0 f4) \vee_0 Wb$$

$no$  — количество транслируемых выемок на шайбе;  $no1$  — количество транслируемых закрученных с параметром  $\alpha = 2\pi z/\lambda$  выемок на внутреннем цилиндре. Таким образом, имеем **15-параметрическое семейство**.

$f1 = ((r_1^2 - x^2 - y^2)/2r_1) \wedge_0 ((L_1^2/4 - z^2)/L_1)$  — длинный цилиндр;  $f2 = ((r_2^2 - x^2 - y^2)/2r_2) \wedge_0 (L_2^2/4 - z^2)/L_2$  — средний цилиндр

$f3 = (r_4^2 - x^2 - y^2)/2r_4$  — цилиндр для шайб;  $Ws = (f3 \wedge_0 ((3+z)(-2-z))) \vee_0 (f3 \wedge_0 ((3-z)(z-2)))$  две шайбы

$f4 = -(0.09 - x_1^2 - y_1^2)/0.6$  транслируемые выточки на шайбах;  $\begin{cases} x_1 = \rho \cos \mu - r_4 \\ y_1 = \rho \sin \mu \end{cases}$  — замена для транслирования с  $no$ ;

$$\rho = \sqrt{x^2 + y^2}; \quad \theta = \arctan \frac{y}{x}; \quad \mu = \frac{8\pi}{no} \left( \sin \frac{no\theta}{2} - \frac{1}{9} \sin \frac{3no\theta}{2} + \frac{1}{25} \sin \frac{5no\theta}{2} - \frac{1}{49} \sin \frac{7no\theta}{2} + \dots \right)$$

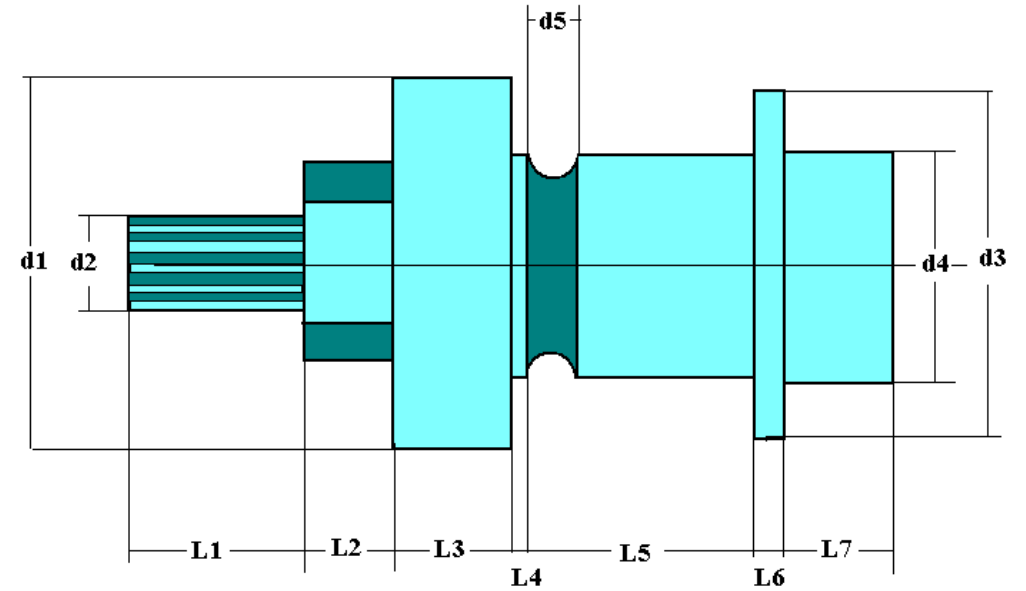
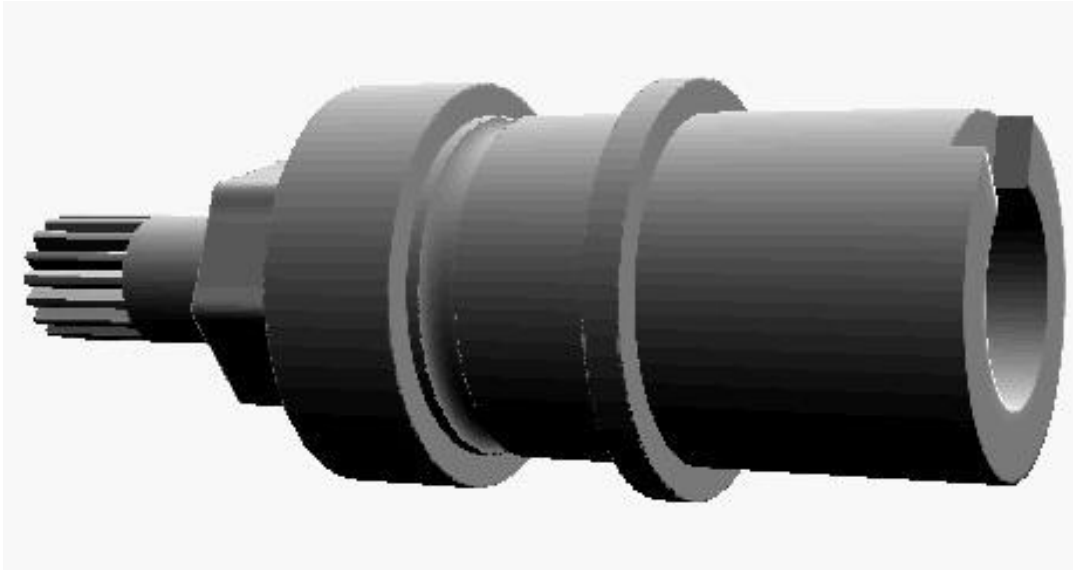
$Wb = ((r_3^2 - x^2 - y^2)/2r_3) \wedge_0 ((L_3^2/4 - z^2)/L_3) \wedge_0 ((x_1^2 + y_1^2 - r_b^2))$  цилиндр между шайбами с транслируемыми закрученными выточками

$\begin{cases} x_{11} = \rho_1 \cos \mu_1 - r_3 \\ y_{11} = \rho_1 \sin \mu_1 \end{cases}$  — замена для транслирования с  $no1$ .

$$\rho_1 = \sqrt{xx^2 + yy^2}; \quad \theta_1 = \arctan \frac{yy}{xx}; \quad \alpha t_1 = \theta_1 - \mu_1; \quad \mu_1 = \frac{8\pi}{no1} \left( \sin \frac{no1\theta_1}{2} - \frac{1}{9} \sin \frac{3no1\theta_1}{2} + \frac{1}{25} \sin \frac{5no1\theta_1}{2} - \frac{1}{49} \sin \frac{7no1\theta_1}{2} + \dots \right)$$

$\begin{cases} xx = x \cos \alpha + y \sin \alpha \\ yy = -x \sin \alpha + y \cos \alpha \end{cases}$  — замена для закрутки

# ПОВОРОТНЫЙ КЛАПАН



$$NO=16; NO1=6; \quad \begin{cases} \rho = \sqrt{x^2 + y^2} \\ \theta = \arctg \frac{y}{x} \end{cases}; \quad FF = \frac{NO \cdot \theta}{2}; \quad MU = \frac{8}{\pi NO} \left( \sin FF - \frac{1}{9} \sin 3FF + \frac{1}{25} \sin 5FF - \frac{1}{49} \sin 7FF + \dots \right)$$

$$\begin{cases} X1 = \rho \cos MU - 0.7 \\ Y1 = \rho \sin MU \end{cases}; \quad FF1 = \frac{NO1 \cdot \theta}{2}; \quad MU1 = \frac{8}{\pi NO1} \left( \sin FF1 - \frac{1}{9} \sin 3FF1 + \frac{1}{25} \sin 5FF1 - \frac{1}{49} \sin 7FF1 + \dots \right)$$

$$\begin{cases} X11 = \rho \cos MU1 - 2 \cos \pi/6 \\ Y11 = \rho \sin MU1 \end{cases}; \quad w_1 = (1 - \rho^2) \wedge_0 (8 + z); \quad w_2 = (4 - \rho^2) \wedge_0 ((4 + z)(-z - 2));$$

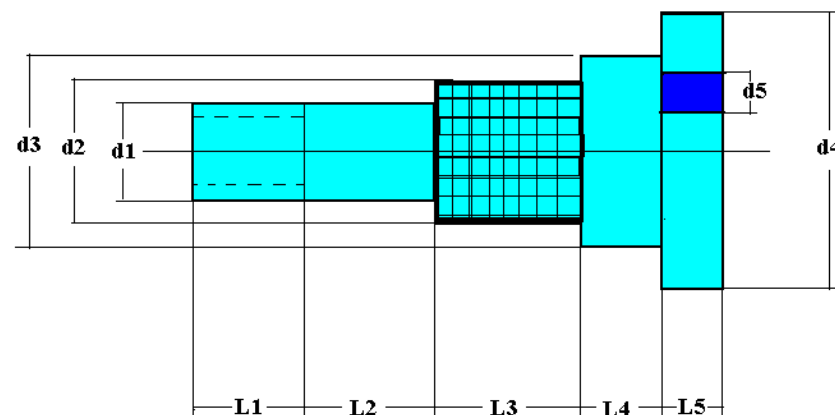
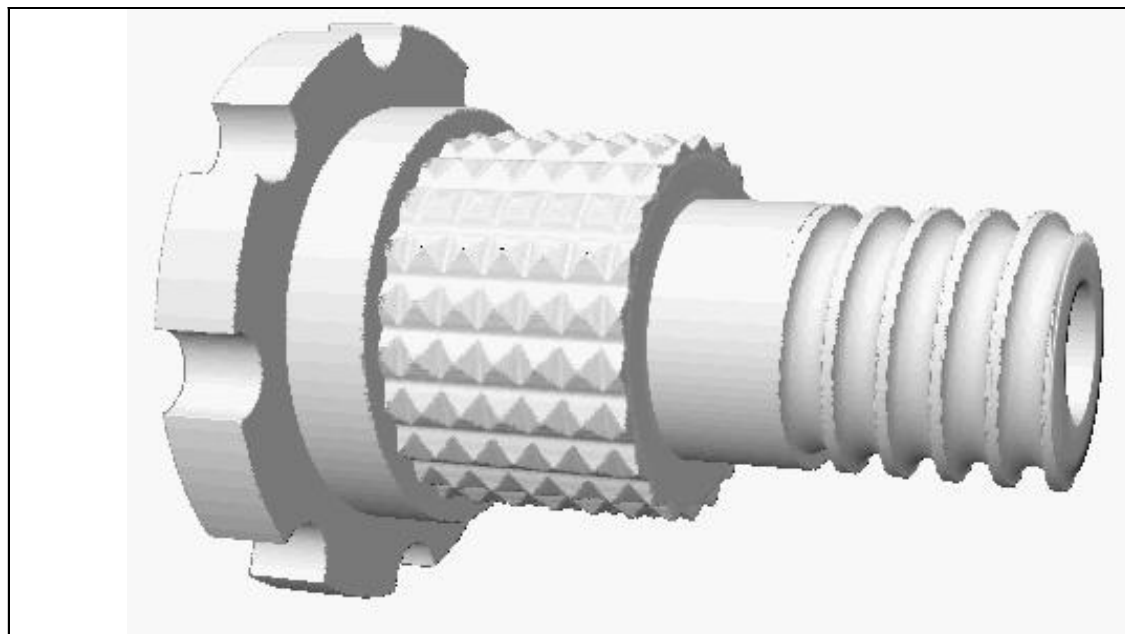
$$w_3 = (9 - \rho^2) \wedge_0 ((2 + z)(-z)); \quad w_4 = (9 - \rho^2) \wedge_0 ((3.5 - z)(z - 3)); \quad w_5 = (6.25 - \rho^2) \wedge_0 ((8 - z)z); \quad w_6 = (2.25 - \rho^2) \wedge_0 (z - 7);$$

$$w_7 = (\rho - 2.5)^2 + (z - 0.5)^2 - 0.09; \quad w_8 = -\left( \left( \frac{X1}{2} - Y1 \right) \wedge_0 \left( \frac{X1}{2} + Y1 \right) \right) \wedge_0 (-6 - z); \quad w_9 = -X11; \quad w_{10} = \left( \left( \frac{x}{2} - y \right) \wedge_0 \left( \frac{x}{2} + y \right) \right) \wedge_0 (z - 7.5)$$

$$W = (((w_1 \vee_0 (w_2 \wedge_0 w_9)) \vee_0 w_3 \vee_0 w_4 \vee_0 w_5) \wedge_0 w_6) \wedge_0 w_7) \wedge_0 w_8) \wedge_0 w_{10}$$



# ВИНТ



$x=7, y=7, z=12$ ;  $PI=3.141593$ ;  $NO=8$ ;  $NO2=22$ ;  $H=1.2$ ;

$$\text{rezba}; \quad \theta = \arctg \frac{y}{x}; \quad \rho = \sqrt{x^2 + y^2}; \quad ZZ = z - \frac{H * FI}{2\pi}; \quad FFF = \frac{\pi ZZ}{H}; \quad MUU = \frac{4H}{\pi^2} \left( \sin FFF - \frac{1}{9} \sin 3FFF + \frac{1}{25} \sin 5FFF - \frac{1}{49} \sin 7FFF + \dots \right)$$

$$\text{ruchka}; \quad FF = \theta no / 2; \quad MU = \frac{8}{\pi no} \left( \sin FF - \frac{1}{9} \sin 3FF + \frac{1}{25} \sin 5FF - \frac{1}{49} \sin 7FF + \dots \right); \quad \begin{cases} X1 = \rho \cos MU - 7 \\ Y1 = \rho \sin MU \end{cases}$$

$$\text{cholm}; \quad FFK = \theta no2 / 2; \quad MUK = \frac{8}{\pi no2} \left( \sin FFK - \frac{1}{9} \sin 3FFK + \frac{1}{25} \sin 5FFK - \frac{1}{49} \sin 7FFK + \dots \right) - \text{трансляция по } \theta$$

$$\begin{cases} X11 = \rho \cos MUK - 4 \\ Y11 = \rho \sin MUK \end{cases} \quad FH = \pi z / 1.0; \quad MUC = \frac{4 * 1.0}{\pi^2} \left( \sin FH - \frac{1}{9} \sin 3FH + \frac{1}{25} \sin 5FH - \frac{1}{49} \sin 7FH + \dots \right) - \text{трансляция по } z$$

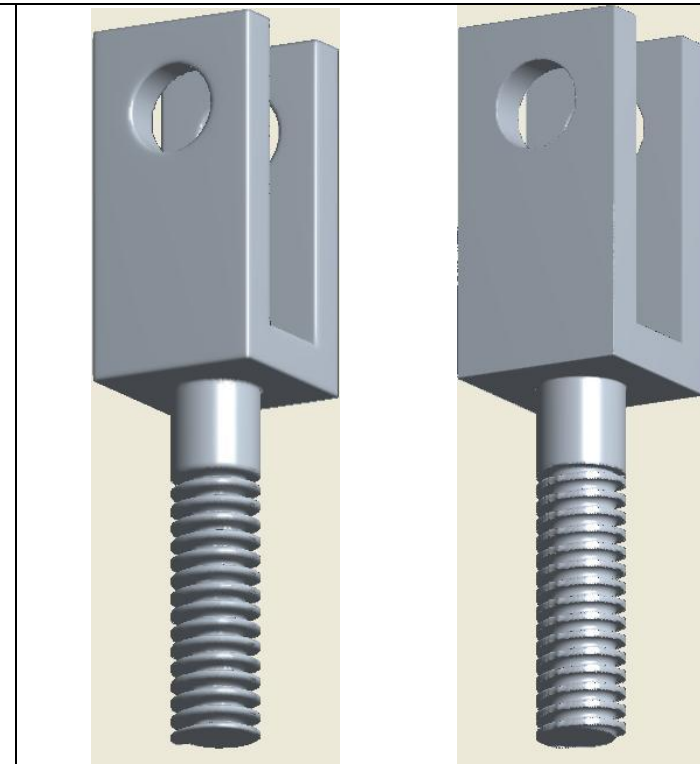
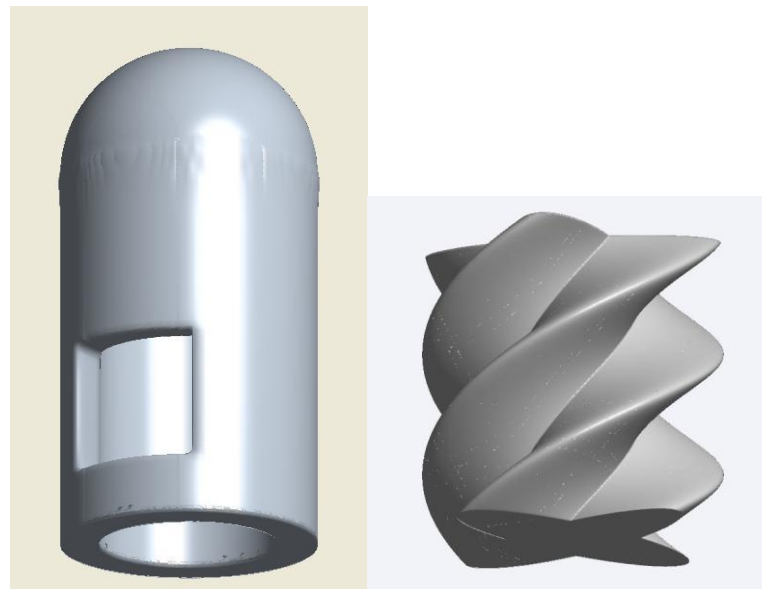
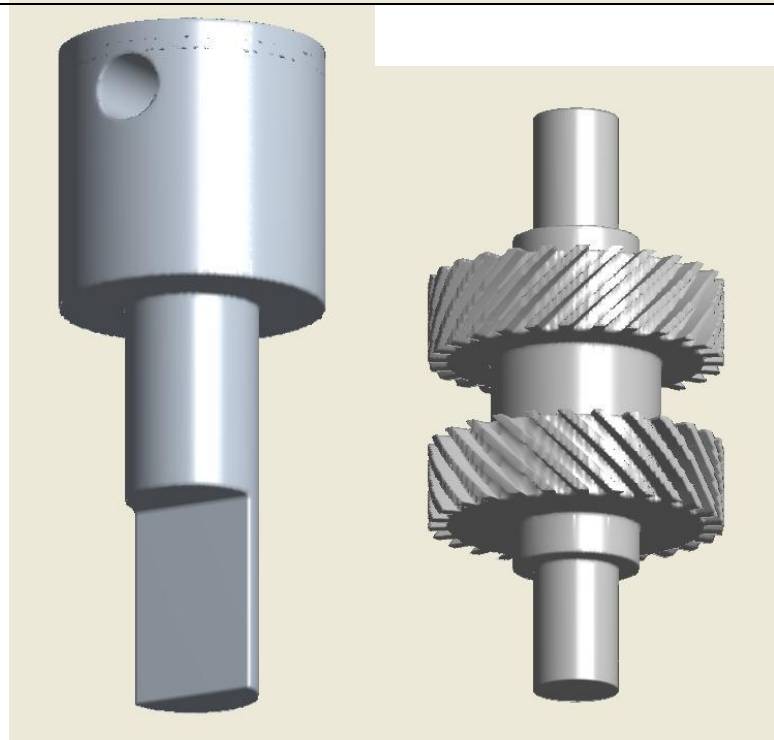
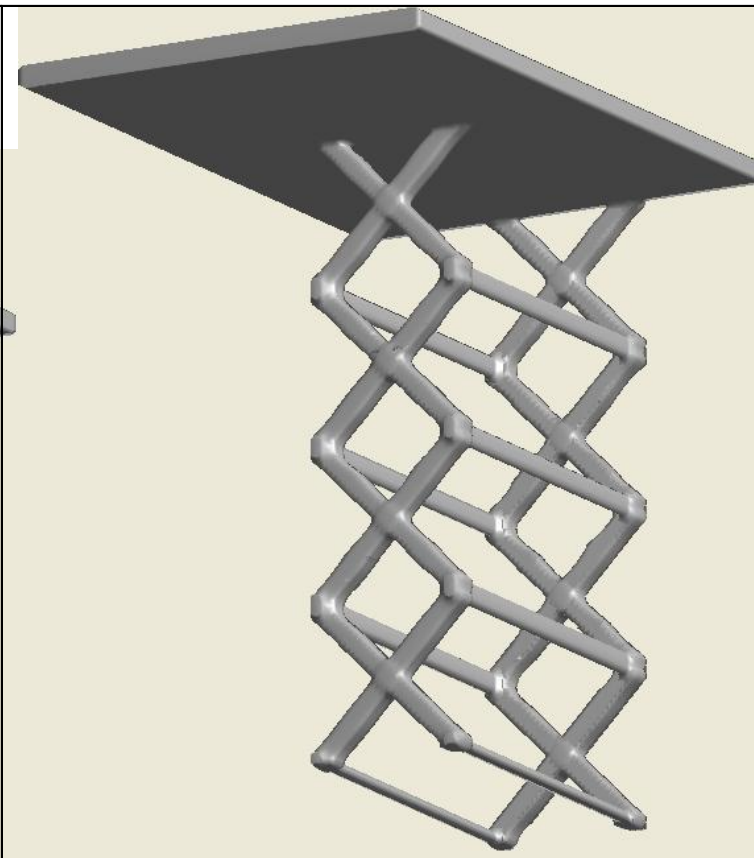
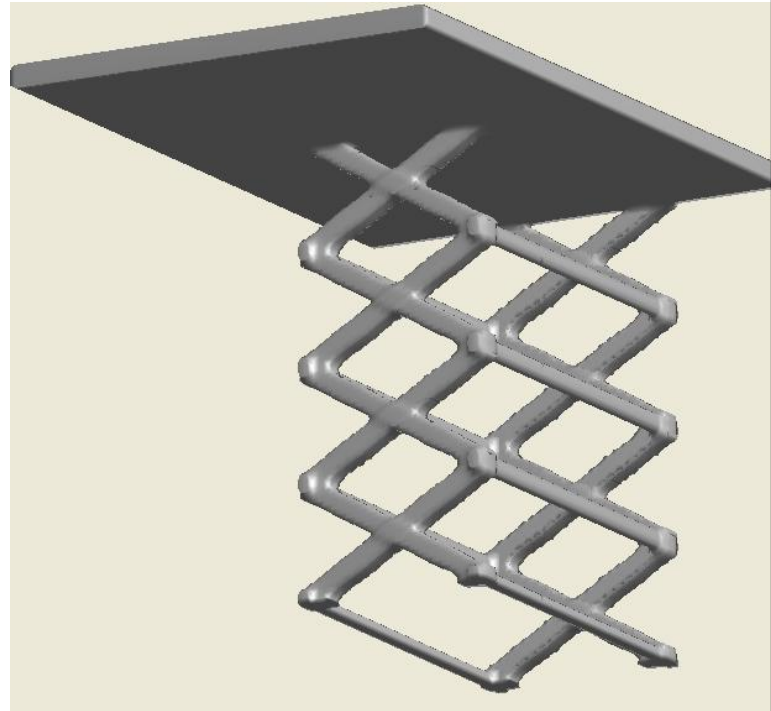
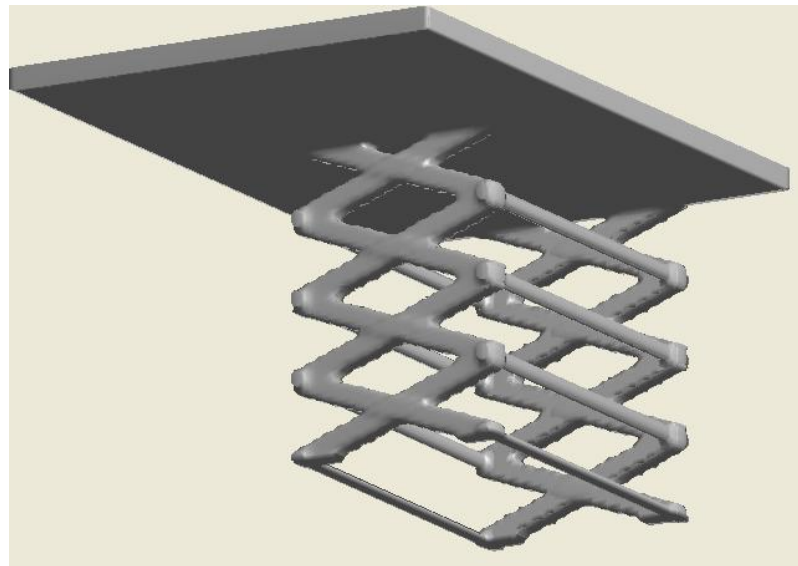
$$\begin{cases} ZC = -0.5 MUC / (X11 - 0.5) \\ YC = -0.5 Y11 / (X11 - 0.5) \end{cases} \quad \text{-- замена для пирамиды} \quad WC1 = ((0.625 - ZC^2) \wedge_0 (0.625 - YC^2) \wedge_0 X11) \wedge_0 (4.5^2 - x^2 - y^2)$$

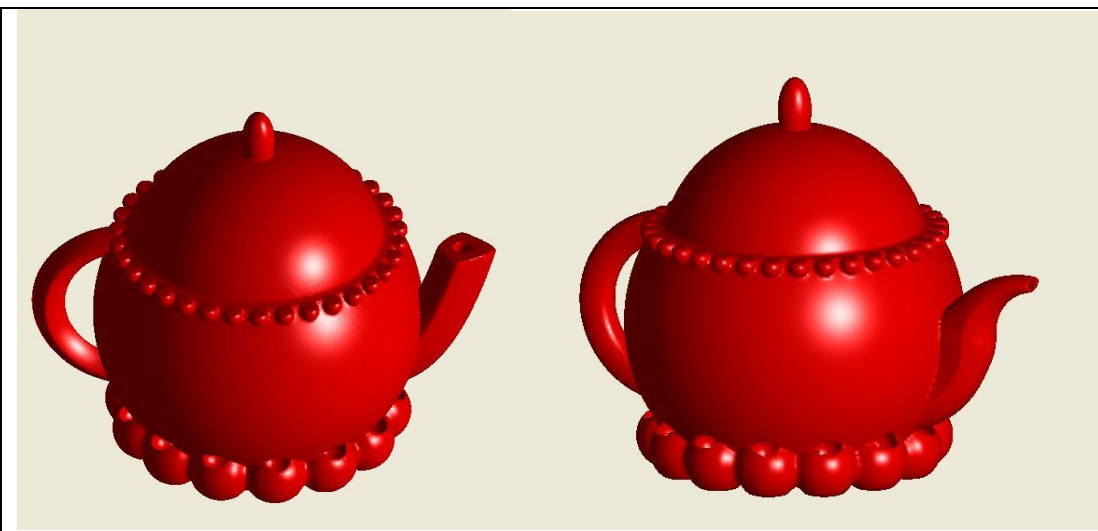
$$Wc = (WC1 \vee_0 (4.1^2 - x^2 - y^2)) \wedge (9 - z^2) - \text{полная насечка}$$

$$f_1 = 9 - x^2 - y^2; \quad f_2 = (25 - x^2 - y^2) \wedge_0 (z - 3); \quad f_3 = (49 - x^2 - y^2) \wedge_0 (z - 5); \quad f_4 = 1 - x1^2 - y1^2 \quad f_5 = (0.25 - (\rho - 3)^2 - MUU^2) \wedge_0 (-6 - z) - \text{резьба}$$

$$f_6 = -2.25 + x^2 + y^2; \quad f_7 = (12 + z)(7 - z) \quad W = (((f_1 \wedge_0 \overline{f_5}) \vee_0 f_2 \vee_0 Wc) \vee_0 (f_3 \wedge_0 \overline{f_4})) \wedge_0 f_6 \wedge_0 f_7$$

# Ножничный подъёмник.





$$W = \{[(WC \vee_0 Wbantiki \vee_0 WN \vee_0 WRT) \wedge_0 (-W1)]\} \vee_0 WKR$$

**Резервуар**  $W1 = \frac{1}{8}(16 - x^2 - y^2 - z^2)$ ;  $WW1 = |W1|$ ;

$$WC = (A + 0.5 - WW1) \wedge_0 \left( \frac{(3-z)(z+4.3)}{7.3} \right) \quad no=14 \quad A=0.7; no1=36$$

**Крышка**  $WK = \left[ \frac{1}{8}(16 - \rho^2 - (z-2)^2) \right] \vee_0 \left[ 1 - \frac{\rho^2}{0.25} - (z-6.5)^2 \right]$ ;  $WK1 = |WK|$ ;

$$WK2 = A - WK1; \quad \boxed{WKR = WK2 \wedge_0 (z-3)}$$

**Ручка**  $W2 = \frac{1}{5}(6.25 - (x+4)^2 - z^2)$ ;  $WR = \sqrt{y^2 \vee_0 W2^2}$ ;  $\boxed{WRT = A + 0.3 - WR}$ ;

## Оформление

$$\boxed{Wbantiki = (W5 \wedge_0 W6) \vee_0 W4}$$

низ

$$W5 = \frac{1}{2}(1 - X1^2 - Y1^2 - (z+3.5)^2); W6 = \frac{1}{1.2}(X2^2 + Y2^2 + (z+3)^2 - 0.36); FF = \theta no / 2; MU = \frac{8}{\pi no} \left( \sin FF - \frac{1}{9} \sin 3FF + \frac{1}{25} \sin 5FF - \frac{1}{49} \sin 7FF + \dots \right);$$

$$\begin{cases} X1 = \rho \cos MU - 3.7 \\ Y1 = \rho \sin MU \end{cases} \quad \begin{cases} X2 = \rho \cos MU - 4 \\ Y2 = \rho \sin MU \end{cases} \quad \theta = \arctg \frac{y}{x}; \quad \rho = \sqrt{x^2 + y^2}$$

вверх  $W4 = \frac{1}{0.6}(0.09 - X11^2 - Y11^2 - (z-2.8)^2)$ ;  $\begin{cases} X11 = \rho \cos MU1 - 4.3 \\ Y11 = \rho \sin MU1 \end{cases}$   $FF1 = \theta no1 / 2$ ;  $MU1 = \frac{8}{\pi no1} \left( \sin FF1 - \frac{1}{9} \sin 3FF1 + \frac{1}{25} \sin 5FF1 - \frac{1}{49} \sin 7FF1 + \dots \right)$

**Носик** (кубической параболой)

$$W3 = \left( z + 2 - \frac{(\rho - 2.1)^3}{15} \right) \left( 1 + \frac{(\rho - 2.1)^4}{25} \right)^{0.5}; WW3 = \sqrt{y^2 \vee_0 W3^2}; WN1 = (A + 1 - WW3) \wedge_0 x; WN2 = (0.6 - WW3) \wedge_0 x; \boxed{WN = (WN1 \wedge_0 (-WN2)) \wedge_0 (2.8 - z)}$$

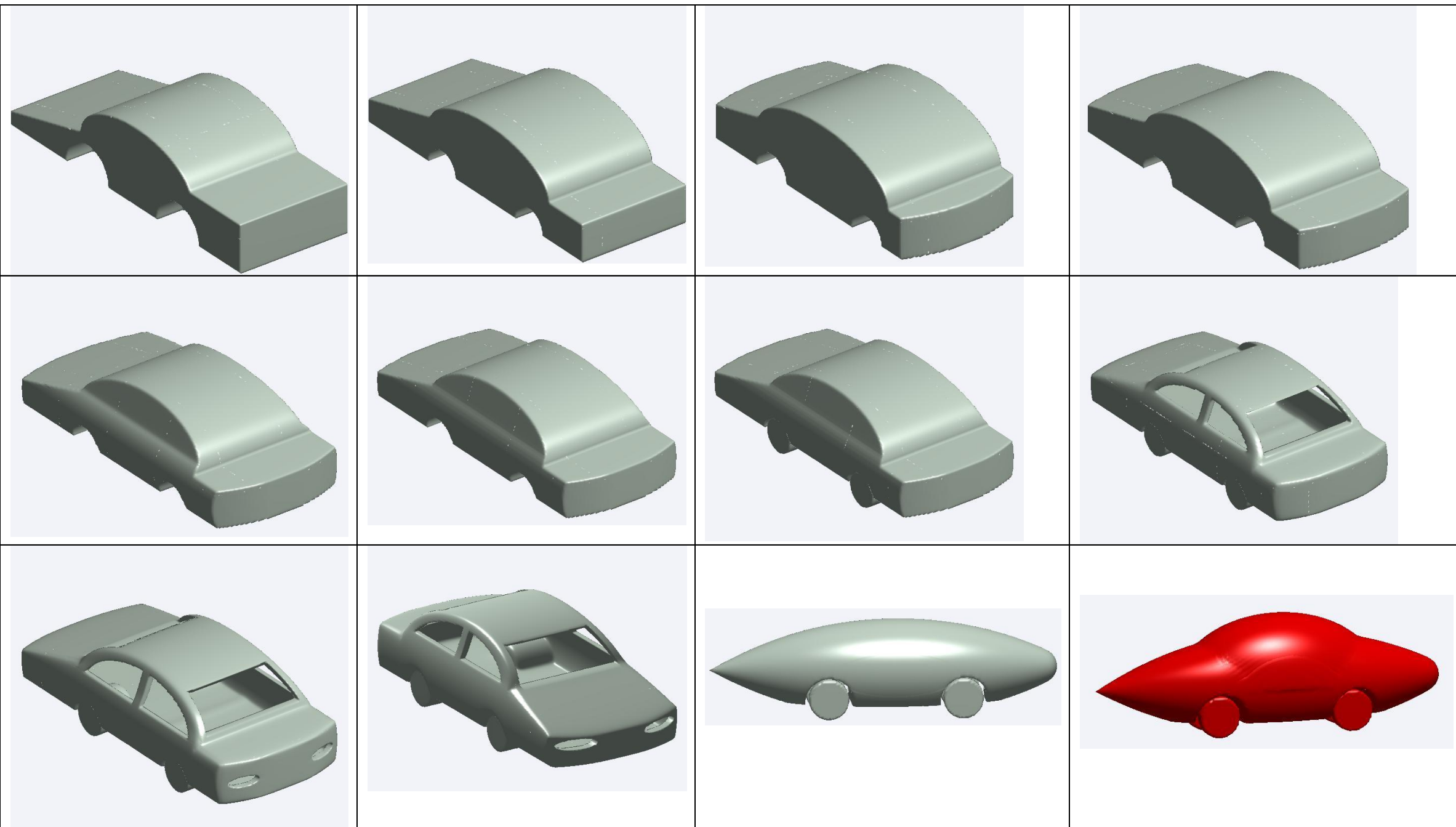
(двумя круговыми цилиндрами)

$$xx = x - 3.8; yy = z + 2; F31 = \frac{1}{4}(4 - xx^2 - (yy - 2)^2); Fo1 = \frac{1}{4}(4 - (xx - 2)^2 - yy^2); F32 = \frac{1}{4}(4 - (xx - 4)^2 - (yy - 2)^2); Fo2 = \frac{1}{4}(4 - (xx - 2)^2 - (yy - 4)^2)$$

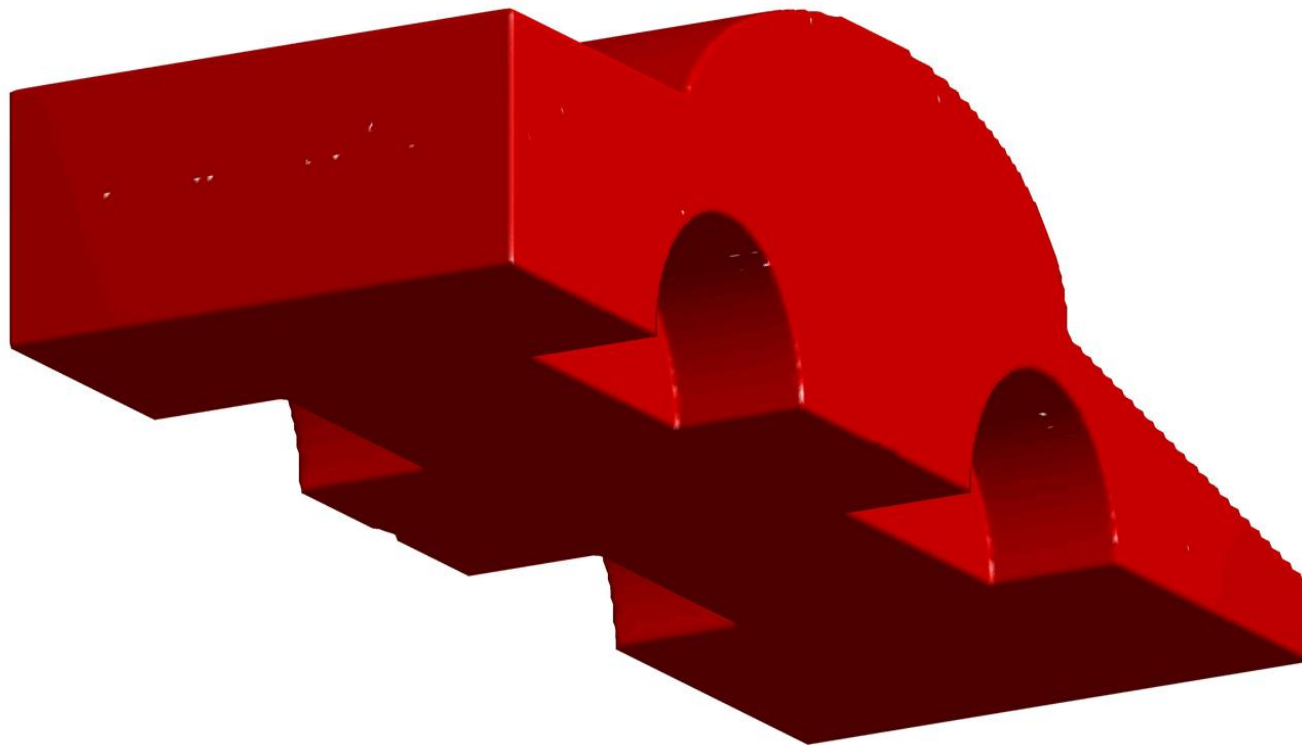
$$FF31 = \sqrt{\frac{1}{4}(\sqrt{F31^4 + Fo1^2} - Fo1)^2 + F31^2}; FF32 = \sqrt{\frac{1}{4}(\sqrt{F32^4 + Fo2^2} - Fo2)^2 + F32^2}; F3 = \sqrt{(FF31 \wedge_0 FF32) \vee_0 y^2}$$

Для утолщения носика и верстия применим формулу склейки.  $WN1 = \frac{1.5(8-x) + 0.6(x-4)}{4 - F3}$ ;  $WN2 = \frac{0.9(8-x) + 0.4(x-4)}{4 - F3}$ ;  $\boxed{WN = (WN1 \wedge_0 (-WN2)) \wedge_0 (7.8 - x)}$

**Построенная математическая модель поверхности автомобиля имеет 42 варьируемых параметра.**



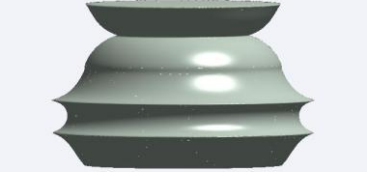
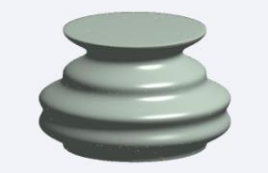


# Процесс моделирования поверхности кузова



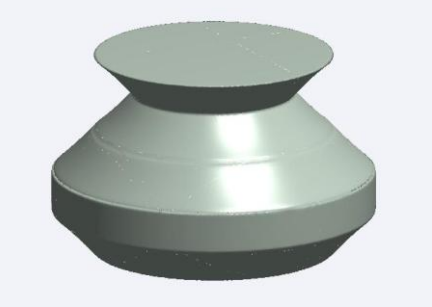
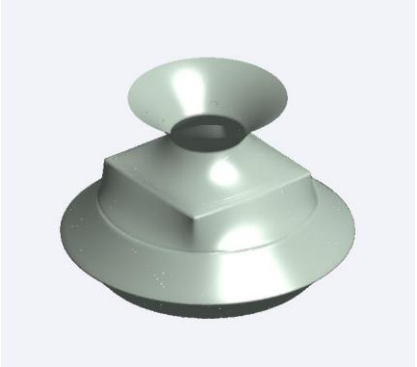
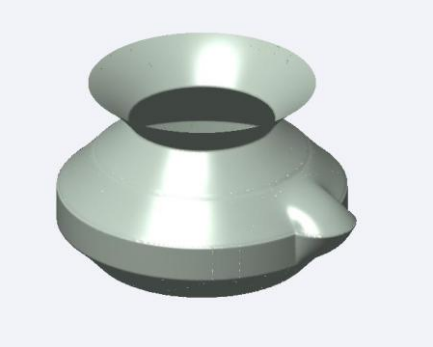
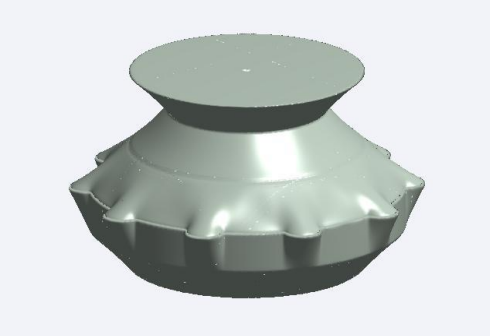



# R-функции в математическом моделировании геометрических объектов в 3D по информации в 2D

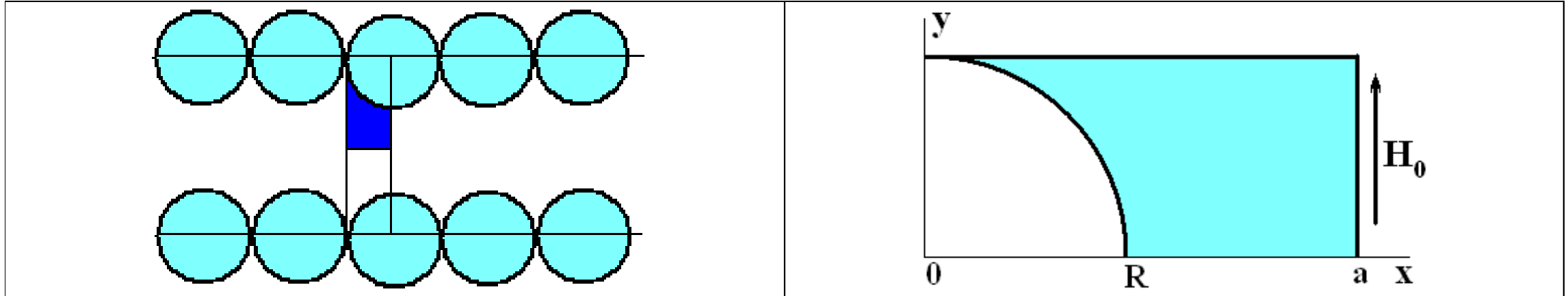
## Интерлокационные формулы Лагранжа

|   |  |  |  |
|---|--|--|--|
|                |                                        |                                       |                                       |
| $\omega(x, y, z) = \frac{\sum_{i=1}^N \omega_i(x, y)}{\sum_{i=1}^N \frac{1}{ \omega_{si}(z) }}$ | $\omega(x, y, z) = \frac{\sum_{i=1}^N \frac{\omega_i(x, y)}{\omega_{si}^2(z)}}{\sum_{i=1}^N \frac{1}{\omega_{si}^2(z)}}$ | $\omega(x, y, z) = \frac{\sum_{i=1}^N \frac{\omega_i(x, y)}{\omega_{si}^4(z)}}{\sum_{i=1}^N \frac{1}{\omega_{si}^4(z)}}$ | $\omega(x, y, z) = \frac{\sum_{i=1}^N \frac{\omega_i(x, y)}{\omega_{si}^6(z)}}{\sum_{i=1}^N \frac{1}{\omega_{si}^6(z)}}$ |

|  |   |
|--|---|
| $\omega = \sum_{i=1}^N \omega_i(x, y) h_i(z, z_{i-1}, z_i, z_{i+1}) + \prod_{i=1}^N (z - z_i) P(x, y, z)$ $h_i(z, z_{i-1}, z_i, z_{i+1}) = \left( \left[ \frac{z - z_{i-1}}{z_i - z_{i-1}} \right] \wedge_1 \left[ \frac{z - z_{i+1}}{z_i - z_{i+1}} \right] \right) \vee_1 0$ | $\omega_i(x, y) \geq 0, \quad i = 1, \dots, N,$ $\omega_{s1} \equiv z_1 - z \geq 0; \omega_{s2} \equiv z_2 - z \geq 0; \dots \omega_{sN} \equiv z_N - z \geq 0.$ $f_i = \frac{\omega_i \omega_{si+1} - \omega_{i+1} \omega_{si}}{\omega_{si+1} - \omega_{si}} \wedge_0 \frac{\omega_{si+1} \overline{\omega}_{si}}{z_{i+1} - z_i} \geq 0, \quad (i = 1, \dots, N). \quad \omega = \bigcup_{i=1}^{N-1} f_i + \varepsilon \geq 0$ |
|--|---|

|  |   |  |   |   |
|--|---|--|---|---|
|  |  |  |  |  |
|--|---|--|---|---|

# Математическое моделирование физических полей в бланкете термоядерного реактора



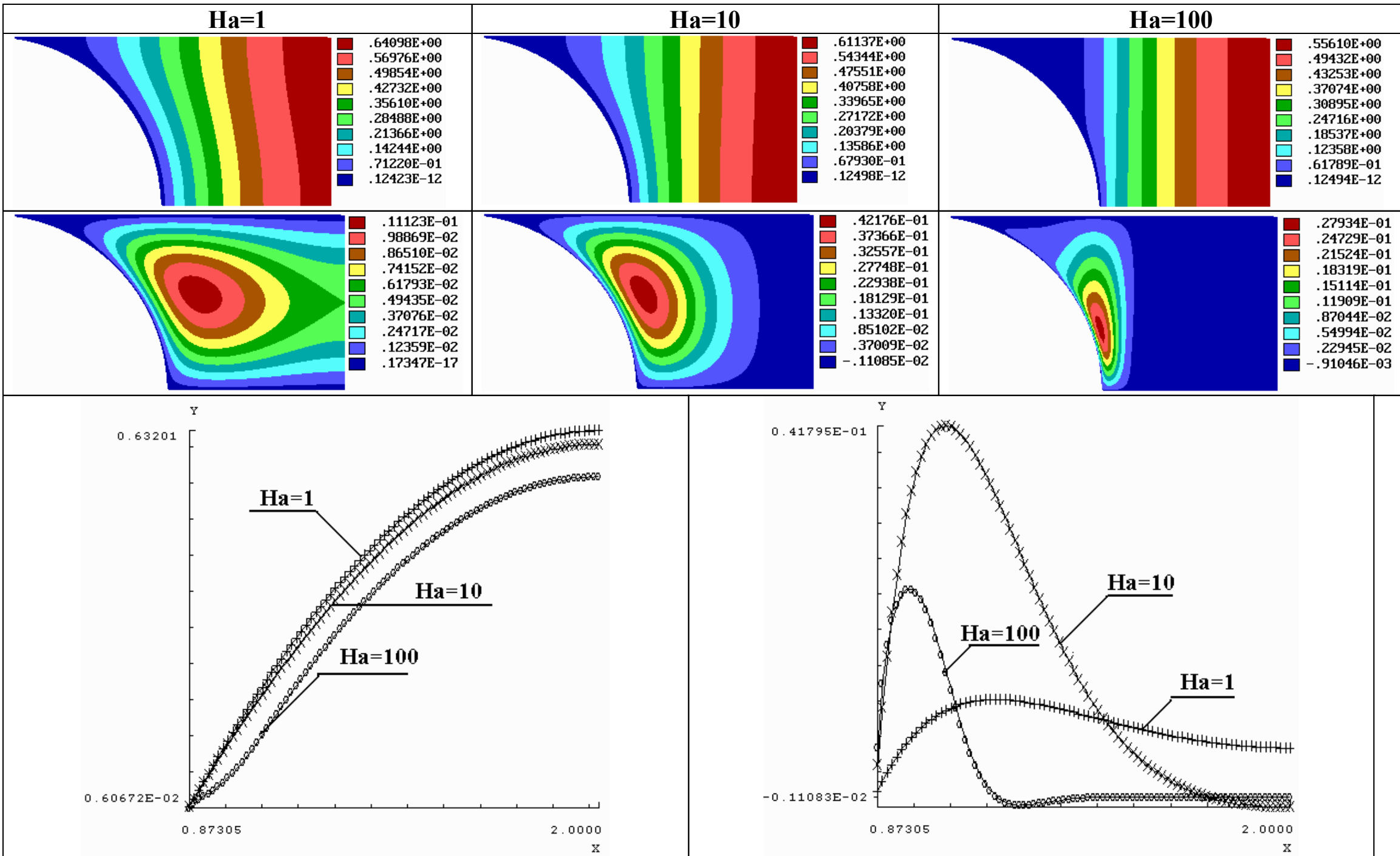
Фрагменты канала

$$\begin{cases} \Delta V + Ha \frac{\partial H}{\partial y} = -1 \\ \Delta H + Ha \frac{\partial V}{\partial y} = 0 \end{cases}, \quad 1 \leq Ha \leq 100$$

с граничными условиями двух типов

$$\begin{aligned} & V|_{\partial\Omega_1} = 0; \quad H|_{\partial\Omega_1, \partial\Omega_2, \partial\Omega_4} = 0, \quad V|_{\partial\Omega_1} = 0; \quad H|_{\partial\Omega_2, \partial\Omega_4} = 0, \\ \text{а) } & \frac{\partial V}{\partial n} \Big|_{\partial\Omega_2, \partial\Omega_3, \partial\Omega_4} = 0, \quad \frac{\partial H}{\partial n} \Big|_{\partial\Omega_3} = 0. \quad \text{б) } \frac{\partial V}{\partial n} \Big|_{\partial\Omega_2, \partial\Omega_3, \partial\Omega_4} = 0, \quad \frac{\partial H}{\partial n} \Big|_{\partial\Omega_3} = 0, \quad \frac{\partial H}{\partial n} + hH \Big|_{\partial\Omega_1} = 0, \quad 10 \leq h \leq 100. \end{aligned}$$

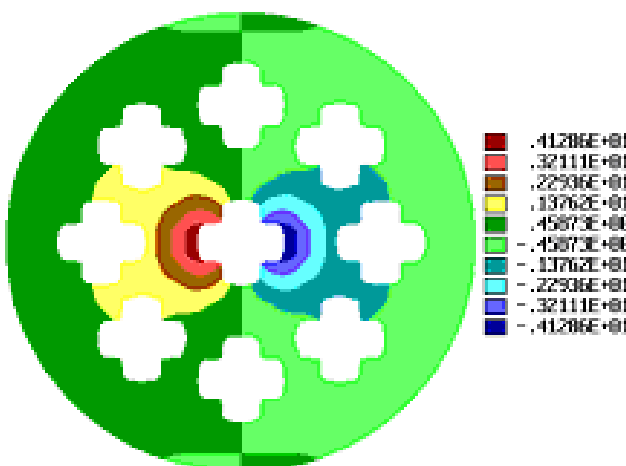
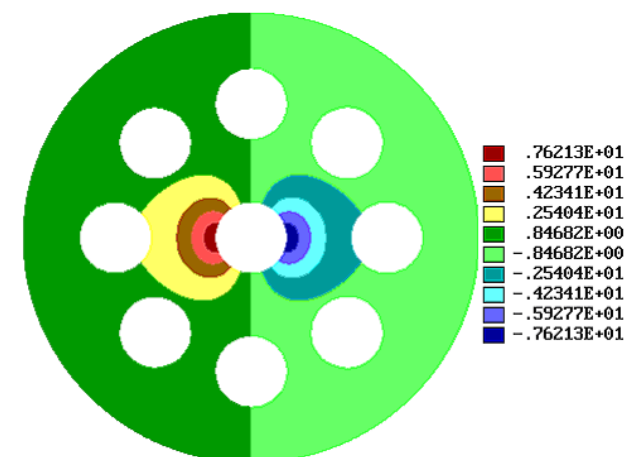
Величина параметров  $a$  и  $R$  определялась из отношения площади ТВЭЛа к площади канала  $\frac{S_{mb}}{S_k} = 40 - 50\%$ , с целью выбора конструктивных параметров. Расчеты проводились для  $R=1, a=2$  и  $R=1, a=1.6$ .



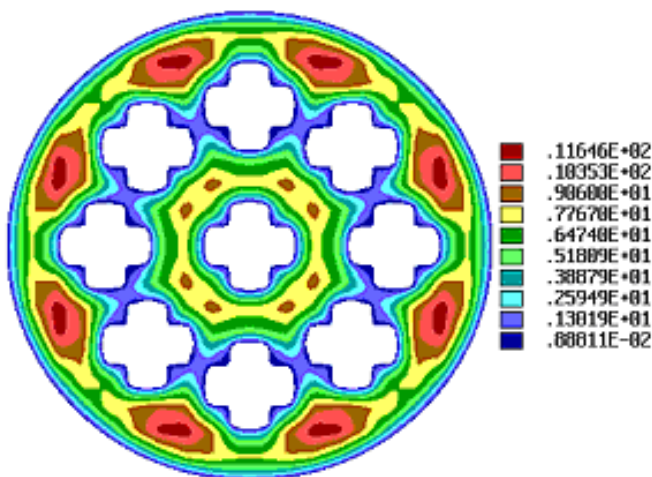
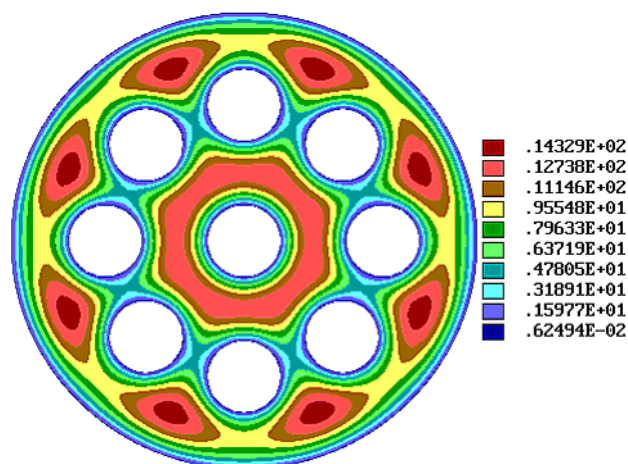
Картины линий уровня и графики в сечении  $y = 0.5$  распределения  $V$  и  $H$  для различных значений числа  $Ha$

# Распределение электрического потенциала при движении проводящей среды в магнитном поле (поля в решетках ТВЭЛов)

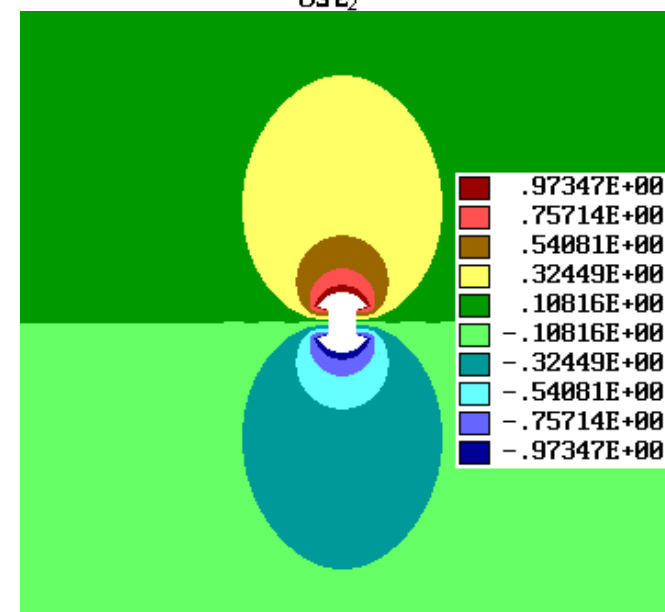
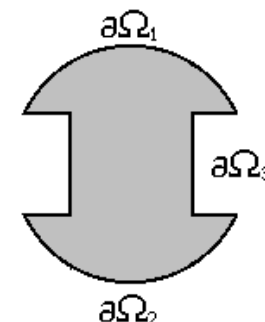
$$\Delta U = \operatorname{div}(\bar{V} \times \bar{B}); \quad \left. \frac{\partial U}{\partial n} \right|_{\partial\Omega} = 0$$



$$\Delta V_z = -\frac{\nabla P}{\mu l}; \quad V_z|_{\partial\Omega} = 0$$



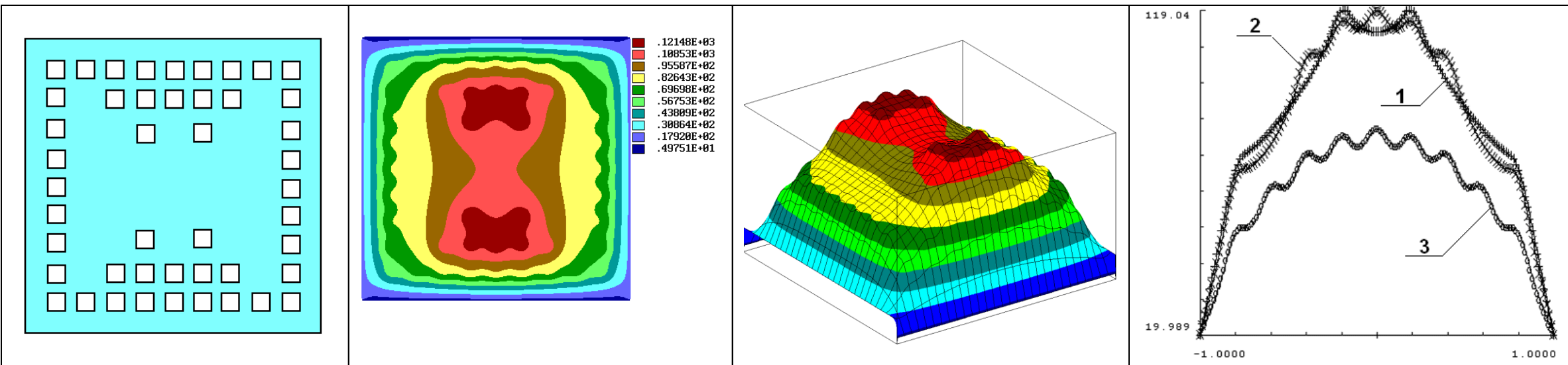
$$\Delta\varphi_m = 0; \quad \varphi_m|_{\partial\Omega_1} = 1; \quad \varphi_m|_{\partial\Omega_2} = -1; \quad \left. \frac{\partial\varphi_m}{\partial n} \right|_{\partial\Omega_3} = 0$$



# Математическое и компьютерное моделирование тепловых режимов радиоэлектронной аппаратуры методом R-функций

$$\frac{\partial^2 T}{\partial x^2} + \frac{\partial^2 T}{\partial y^2} - b^2 T = -\rho(x, y); \quad \rho(x, y) = \begin{cases} \frac{P_i}{4l_{1i}l_{2i}\delta\lambda}, & (x, y) \in \Omega_i, \\ 0, & (x, y) \in \left(\bigcup_{i=1}^N \Omega_i\right)^c \end{cases}; \quad \rho(x, y) = \sum_{i=1}^N \frac{1 + \text{sign}\omega_i}{2} \times \frac{P_i}{4l_{1i}l_{2i}\delta\lambda_i}; \quad u = T\lambda\delta P^{-1}, \quad Bi = \frac{\alpha L^2}{\lambda\delta}.$$

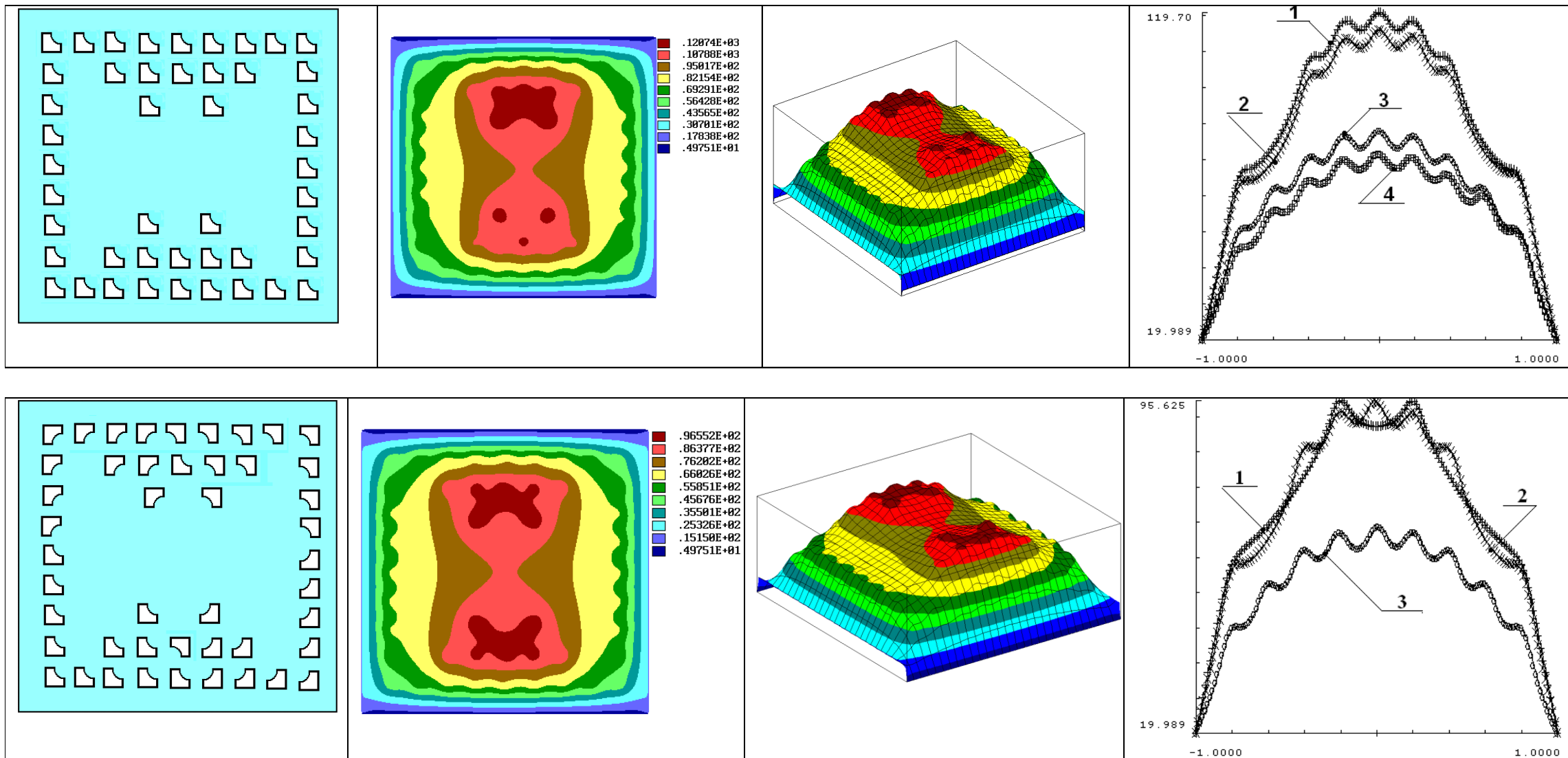
$$T_{\partial\Omega} = \varphi; \quad \frac{\partial T}{\partial n} \Big|_{\partial\Omega} = \psi; \quad \frac{\partial T}{\partial n} + hT \Big|_{\partial\Omega} = \xi$$



Распределение температурного поля в зависимости от расположения квадратных источников тепла в случае, когда на горизонтальных границах платы  $u = 5$ , а на вертикальных —  $u = 20$

Графики температурного поля в сечениях **1** —  $y = 0.35$     **2** —  $y = 0.6$     **3** —  $y = 0.8$

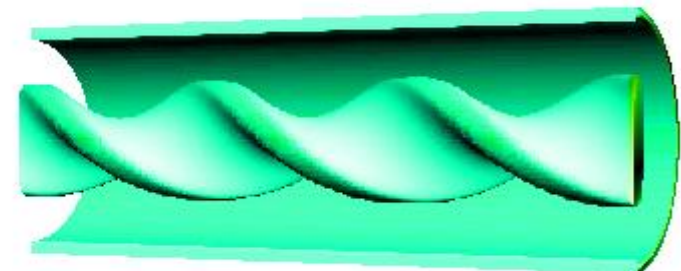
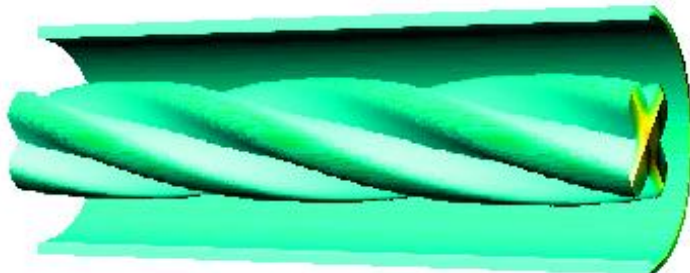
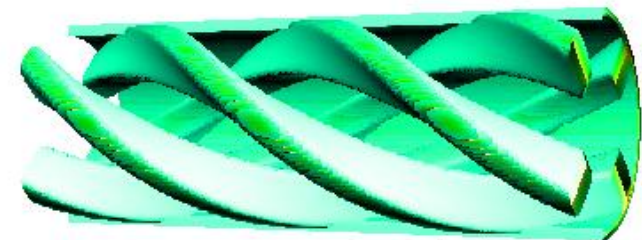
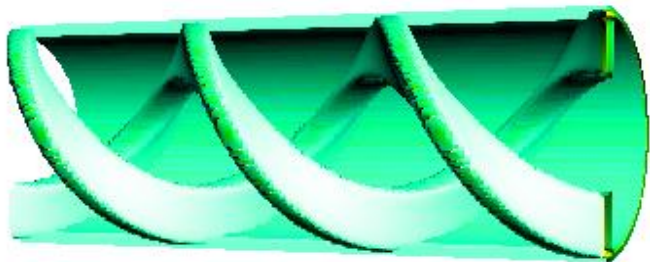
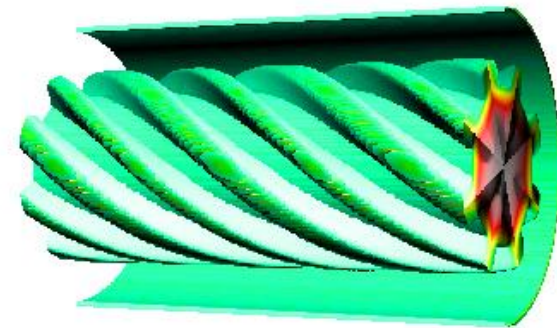
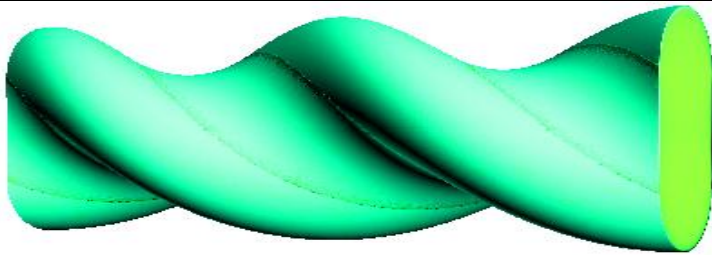




**Переориентация источников позволила снизить температуру на 20%.**

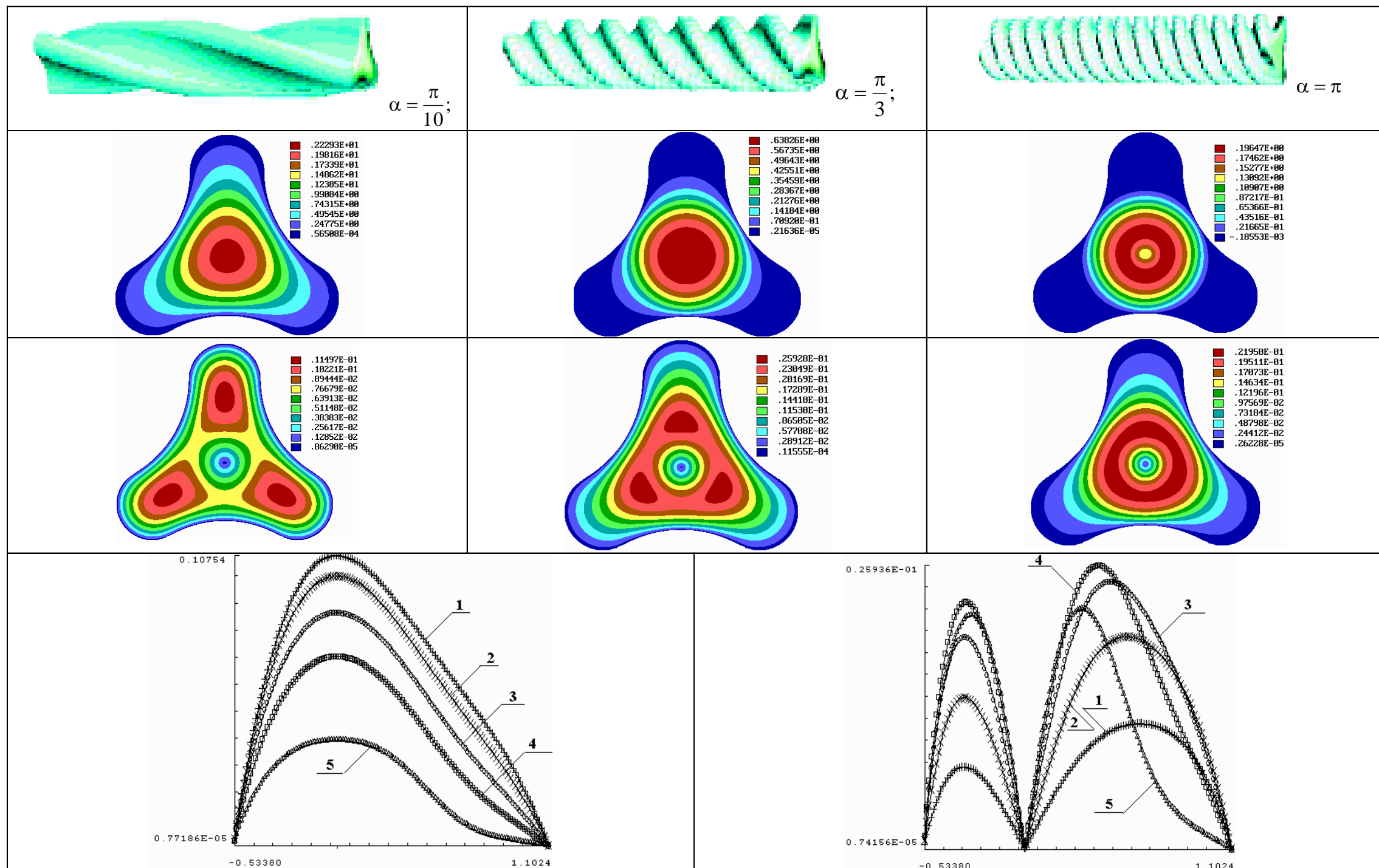
**Математические модели движения несжимаемой вязкой жидкости и теплообмена в потоке вязкой жидкости по бесконечным каналам с винтовым типом симметрии**

$$\omega(x, y) = 0; \quad \begin{cases} x \leftarrow x \cos \alpha z + y \sin \alpha z \\ y \leftarrow -x \sin \alpha z + y \cos \alpha z \end{cases}; \quad \alpha = \frac{2\pi}{H}; \quad \omega_1(x, y, z) \equiv \frac{\omega(\hat{x}, \hat{y})}{\sqrt{1 + \alpha^2 \left( \hat{y} \frac{\partial \omega}{\partial \hat{x}} - \hat{x} \frac{\partial \omega}{\partial \hat{y}} \right)^2}} = 0$$

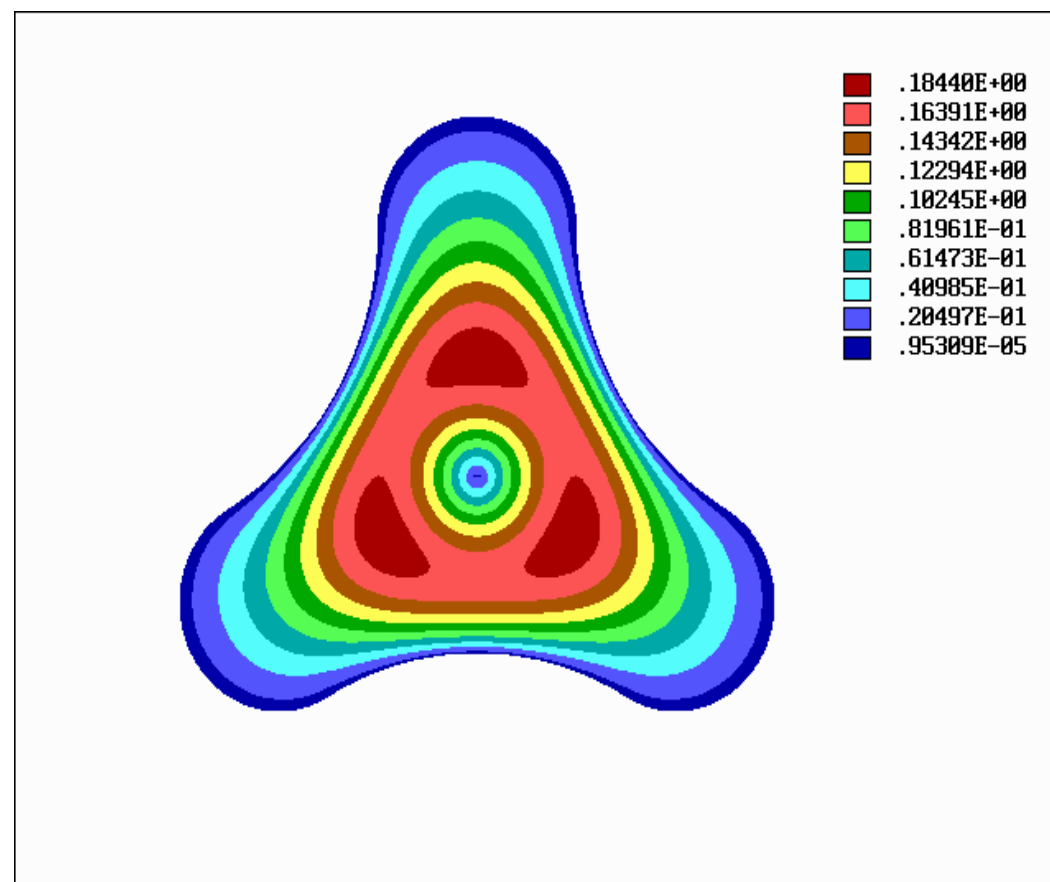
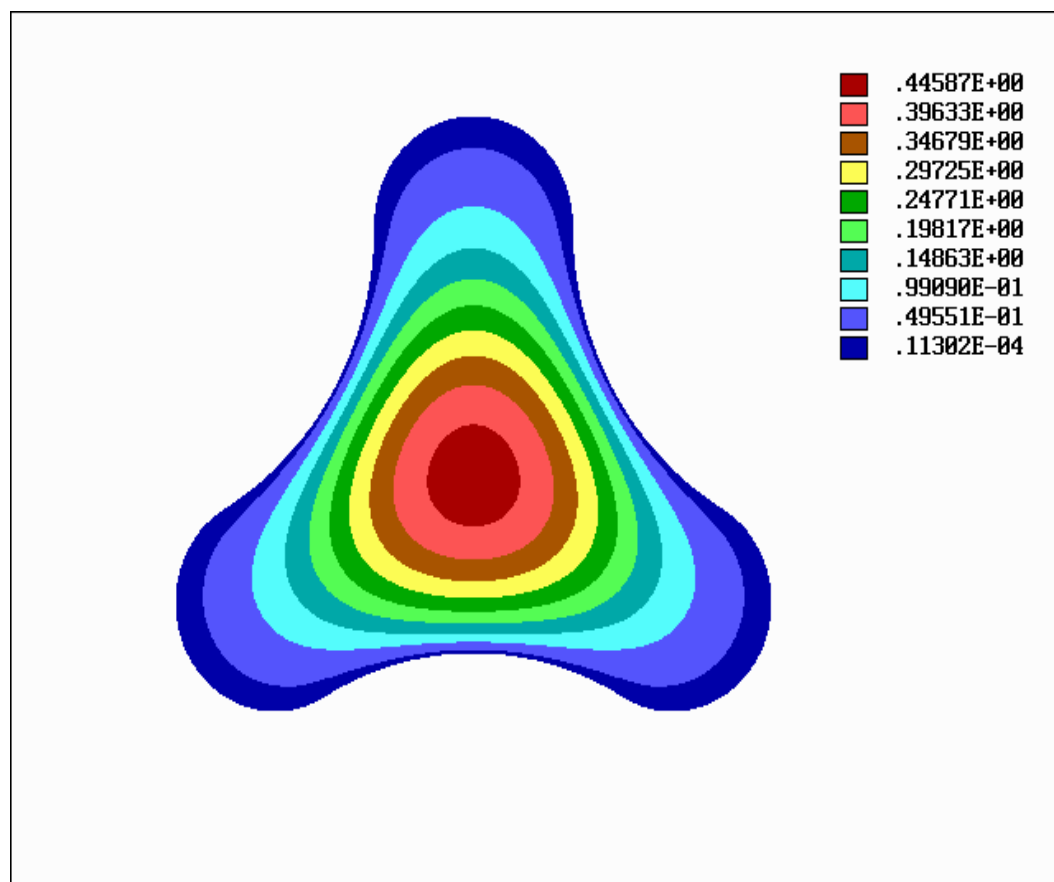


Каналы с винтовой симметрией

# Скрученные трубы треугольного сечения с различными значениями параметра закрутки

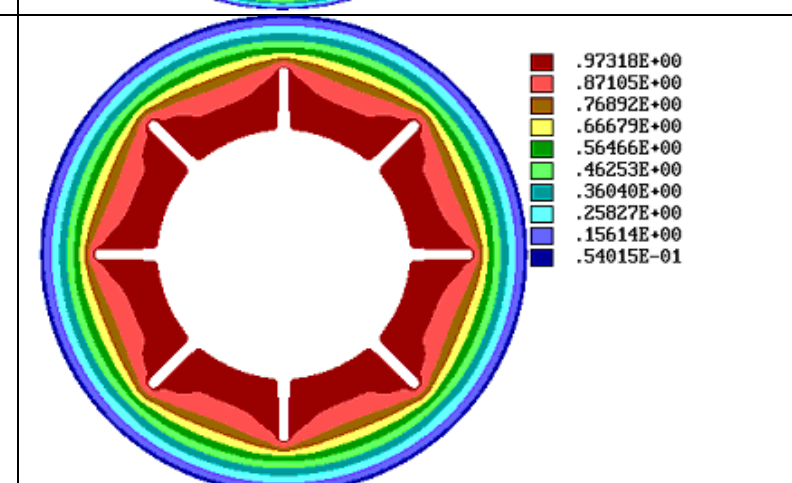
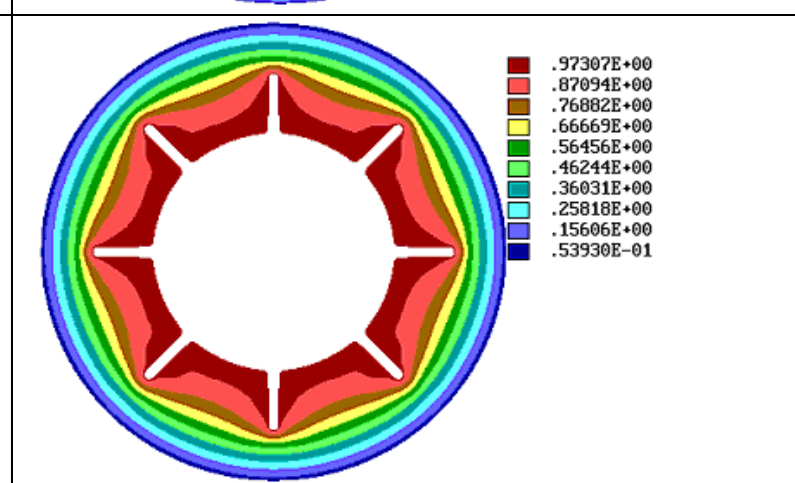
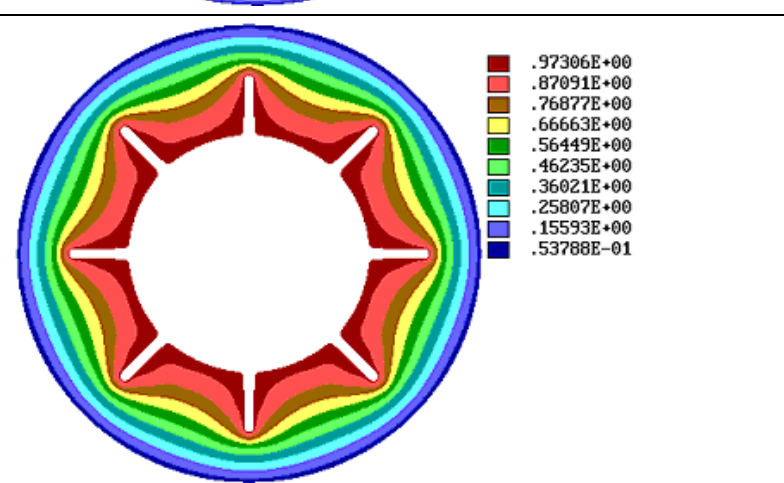
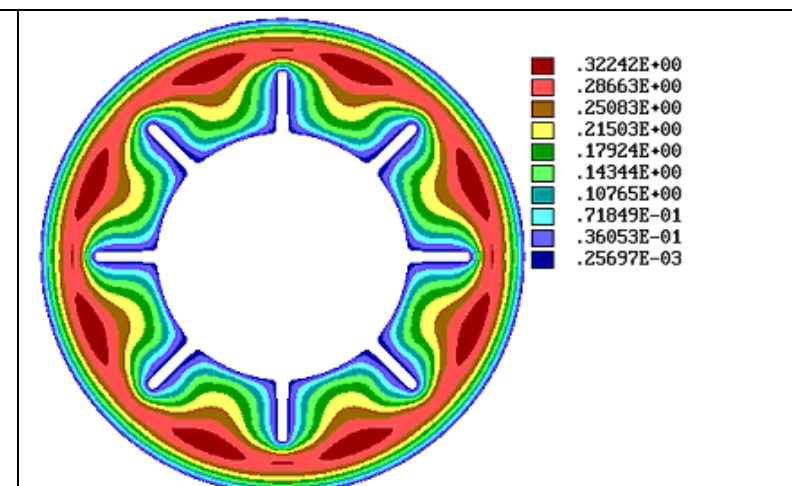
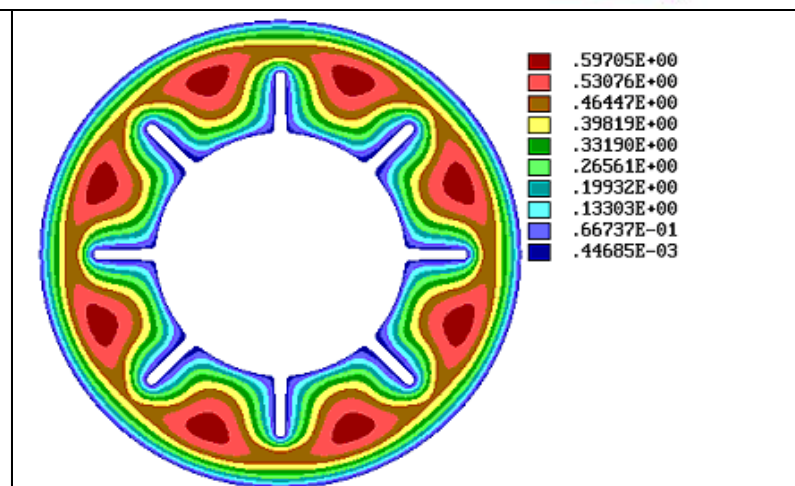
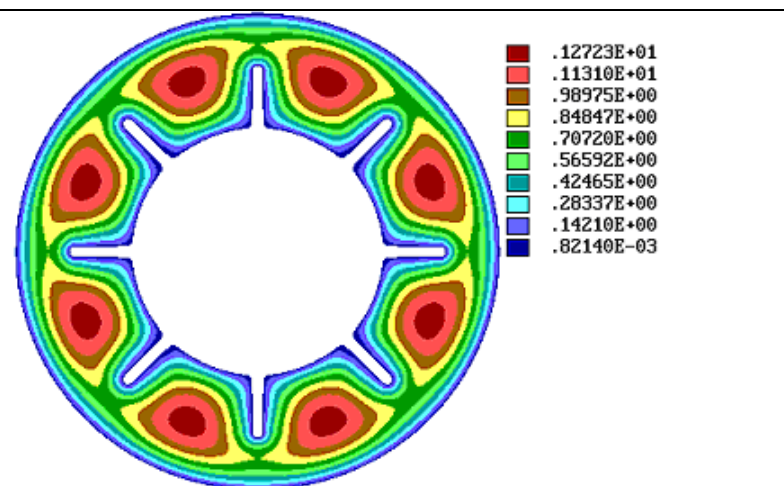
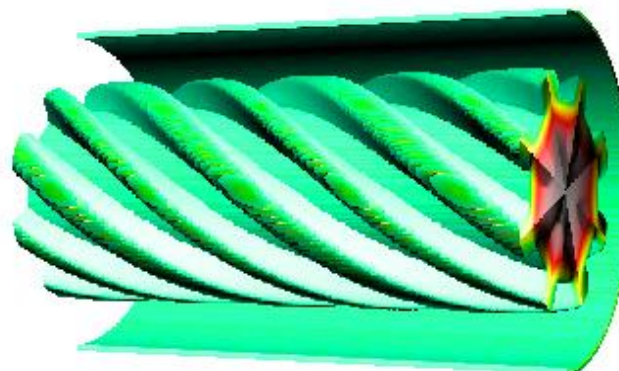


## Продольная и тангенциальная компоненты вектора скорости при различных значениях параметра закрутки





# Профиль скорости и теплообмен в ТВЭЛе с полизональным оребрением



$$\alpha = \frac{\pi}{6}$$

$$\alpha = \frac{\pi}{3}$$

$$\alpha = \frac{\pi}{2}$$